## 西洋建築史における建築技術の比較研究 及び地中海建築情報のインターネット化



平成8~10年度科学研究費補助金 基盤研究(B) (1)研究成果報告書 課題番号 08305027

研究代表者 熊本大学工学部 伊藤 重 剛

平成11年3月

西洋建築史における建築技術の比較研究 及び地中海建築情報のインターネット化

#### 文部省科学研究費 基盤研究(B)(1)

#### 1. 研究課題

西洋建築史における建築技術の比較研究及び地中海建築情報のインターネット化

#### 2. 課題番号 08305027

#### 3. 研究費

 平成8年度
 240万円

 平成9年度
 150万円

 平成10年度
 200万円

 合計
 590万円

#### 4. 研究組織

研究代表者

伊藤 重剛 熊本大学工学部・助教授

#### 研究分担者

渡辺 道治

石川 清 愛知産業大学造形学部・助教授 岡田 保良 国士舘大学イラク古代文化研究所・教授 篠野 志郎 東京工業大学大学院総合理工研究科・助教授 西田 雅嗣 京都工芸繊維大学工芸学部・講師 羽生 修二 東海大学工学部・教授 林田 義伸 都城高等工業専門学校建築学科・助教授 前橋工科大学建築学科・助教授 星 和彦 堀内 清治 熊本工業大学建築学科・教授 熊本大学工学部・教授 両角 光男

九州東海大学工学部・助教授

## 目 次

1.	Juko Ito	1
	Architectural Survey of the Grave Monument III in Ancient Messene 1998	
2.	伊藤重剛	11
	MOUSA: 熊本大学地中海古代建築文献情報データベースのインターネット公開	
3.	羽生修二	34
	カルトゥジオ修道会の個室空間について	
発表	表論文	
1.	Okada, Y.	49
	Pseudoperipteral Temples in Late Antiquity Mesopotamia	
	Al-Rafidan, vol. 18,国士舘大学イラク古代文化研究所,1997年3月, pp.281-285	
2.	岡田保良	54
	イラン、チョガ・ザンビール遺跡の保存修復プロジェクト	
	第2回アジアの建築交流国際シンポジウム論文集,日本建築学会,1998, pp. 221-224	
3.	伊藤重剛, 林田義伸	58
	デルフィのマッシリア人の宝庫の現況: 古代ギリシア建築調査 1994 (1)	
	日本建築学会計画系論文報告集,第 496 号,1997 年 6 月,pp. 217-222	
4.	林田義伸,伊藤重剛	64
	デルフィのマッシリア人の宝庫の設計法: 古代ギリシア建築調査1994 (2)	
	日本建築学会計画系論文報告集 第506号 1998年 6 月, pp. 185-190	
5.	中川明子,伊藤重剛	70
	デルフィ、アテナ・プロナイア神域の大理石建築のクランプに関する研究	
	日本建築学会計画系論文報告集 第515号 1999年1月, pp. 259-266	
6.	上原慶久,伊藤重剛,林田義伸,堀内清治,岡田保良,星和彦,中川明子	78
	地中海古代都市の研究(90) デルフィのトロス調査 1996(1)遺構の概要	
	日本建築学会九州支部研究報告 第 36 号 3, 1997 年 3 月, pp. 473-476	
7.	林田義伸,伊藤重剛,中川明子,堀内清治,上原慶久,青木宏幸,渡邊哲司	82
	地中海古代都市の研究(91) デルフィのトロス調査 1996(2)オーダーの復元について	
	日本建築学会九州支部研究報告 第 36 号 3, 1997 年 3 月, pp.477-480	

8.	伊藤重剛,林田義伸,堀内清治,岡田保良,星和彦	86
	地中海古代都市の研究(92) デルフィのトロス調査 1996(3)入口の復元	
	日本建築学会九州支部研究報告 第 36 号 3, 1997 年 3 月, pp.481-484	
9.	堀内清治,伊藤重剛,林田義伸,岡田保良,星和彦,中川明子	90
	地中海古代都市の研究(93): デルフィのトロス調査 1996(4)比例について	
	日本建築学会九州支部研究報告 第 36 号 3, 1997 年 3 月, pp. 485-488	
1 (	).中川明子,伊藤重剛,林田義伸,上原慶久,青木宏幸,渡邊哲司	94
	地中海古代都市の研究(94): デルフィのドリス式宝庫調査 1995(3)クランプ	
	日本建築学会九州支部研究報告 第 36 号 3, 1997 年 3 月 , pp.489-492	
1 :	1. 堀内清治	98
	地中海古代都市の研究(95): パルテノンのエンタシス	
	日本建築学会九州支部研究報告 第37号・3, 1998年3月, pp. 325-328	
1 :	2. 中川明子,伊藤重剛	102
	地中海古代都市の研究(96):デルフィのトロス調査 1996(5) クランプ	
	日本建築学会九州支部研究報告 第37号・3, 1998年3月, pp. 329-332	
1	3 . 市丸雄基,伊藤重剛,中川明子,武田明純,松本隆之	106
	地中海古代都市の研究(97): メッセネの墓廟Ⅲ調査報告1998(1) 遺構の概要	
	日本建築学会九州支部研究報告 第38号・3,1999年3月,489-492	
1	4. 武田明純,伊藤重剛,中川明子,松本隆之,市丸雄基	110
	地中海古代都市の研究(98): メッセネの墓廟Ⅲ調査報告1998(2) 復原の考察	
	日本建築学会九州支部研究報告 第38号・3,1999年3月,pp.493-496	
1	5. 中川明子,伊藤重剛	114
	地中海古代都市の研究(99): デルフィのアテナ・プロナイア神域のダボに関する研究	
	日本建築学会九州支部研究報告 第38号・3,1999年3月,pp.497-500	
7	6. 堀内清治	118
1	地中海古代都市の研究(100): デルフィのトロスのフルート曲線	
	日本建築学会九州支部研究報告 第38号・3, 1999年3月, pp. 501-504	
	日本で表示。1970年2月1日 1900日 0, 1000年0月, pp. 001 00年	
1	7. 村木伸二,渡辺道治	122
	古代ローマの円形闘技場の平面分析	
	日本建築学会九州支部研究報告 第36号・3, 1997年3月, pp. 493-496	

1 8	8. 伊藤宏,渡辺道治	126
	タルクィニアのローマ別荘発掘調査中間報告 1996	
	日本建築学会九州支部研究報告 第36号・3,1997年3月,pp.497-500	
1	9. 伊藤宏,渡辺道治	130
	タルクィニアのローマ別荘発掘調査中間報告 1997	
	日本建築学会九州支部研究報告 第37号・3,1998年3月,pp.333-336	
2	0. 渡辺道治,山崎文照,酒井崇	134
	古代ローマの浴場の平面について	
	日本建築学会九州支部研究報告 第37号・3,1998年3月,pp.337-340	
2	1. 渡辺道治	
	古代ローマ時代の三葉形平面を持つ建物について	138
	日本建築学会九州支部研究報告 第38号・3,1999年3月,pp.505-508	
2	2. 篠野志郎	142
	『コンスタンティノープルの建設』に現れた10世紀における首都の表象	
	日本建築学会計画系論文報告集 第506号 1998年6月, pp. 191-196	
2	3. 篠野志郎	147
	『テマティブス』上巻にみるビザンティン帝国の集住地名称について	
	日本建築学会計画系論文報告集、 491号、1997、pp. 247-253.	
2	4. 西田雅嗣	154
	ヴィラール・ド・オヌクールの示すシトー会教会堂平面の縮尺とその寸法について	
	日本建築学会計画系論文集 第 496 号,1997 年 6 月,pp. 209-216	
2	5. 西田雅嗣,中村和也	162
	レオンセル旧シトー会修道院教会堂平面の幾何構成図式と尺度・寸法について	
	日本建築学会近畿支部研究報告集 1996 年 7 月 第 36 号 計画系, pp. 1257-1260	
2	6. 西田雅嗣	166
	フララン旧シトー会修道院教会堂平面のピア寸法と平面の大単位	
	日本建築学会近畿支部研究報告集 1997 年 7 月 第 37 号 計画系,pp. 857-860	
2	7. 西田雅嗣,中村和也	170
	レポー旧シトー会修道院教会堂のピアの断面形・寸法と教会堂平面の寸法構成	
	日本建築学会大会学術講演集(関東)1997 年 9 月,pp. 303-304	

28.	石川 清	172
フ	ィレンツェのサンタ・マリア・ノヴェッッラ修道院長ジョヴアンニ・カローニに関する建築史学的考察	
愛	知産業大学紀要 造形学部 4号,1996,19-24	
29.	石川 清	178
	期ルネサンスの建築家に対する作家論的研究の問題点に関して	
愛	·知産業大学紀要 造形学部 5号,1997,21-26	
		184
	石川 清	104
	'ィレンツェのドメニコ派修道院サンタ・マリア・ノヴェッラにおける "architectus" について(4)	
Д	本建築学会大会学術講演集,F, 1996, 1243-44	
31.	石川 清	186
	・「ディー・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
•	5谷正洋編『住まいの「建築学」』; 彰国社, 1996, 70-92	
32.	星 和彦	198
英	国18世紀後期に著された3建築書について	
前	价橋市立工業短期大学研究紀要 第29号 1996年3月, pp.107-117	
		000
33.	星 和彦	209
E	1バート・モリス著『建築備忘録』の基礎的考察	
亰	价橋工科大学研究紀要 第 1 号 1998年3月  pp. 45-49	
		214
	星和彦	214
	V. ペインのオーダー比例体系の組み立てについて	
Þ	日本建築学会大会学術講演梗概集 1996年9月 pp. 443-444	
25	星 和彦	216
	・	
	日本建築学会大会学術講演梗概集(関東) 1997年9月 pp. 333-334	
36.	星和彦	218
v	V. ヘイプニー著『当世建築業者の手引き』における住宅設計案に関する検討	
Ę	日本建築学会関東支部研究報告集 1997年,pp. 565-568	
37.	星和彦	222
S	ンティの教会堂にみるレンのエンタブラチュアの構成手法	
F	日本建築学会大会学術講演梗概集 1998年9月 pp.281-282	

## **Architectural Survey of the Grave Monument III**

in

#### Messene 1998

Juko Ito

Kumamoto University

#### 1 Outline of Messene

The ancient city of Messene is located around 17 km north from Kalamata, Peloponnesos, Greece. The site spreads on the gentle west slope of Mt. Ithome and Eva and now the site is completely in ruin and covered by trees of olive and fig. The city of Messene was founded in 369 B.C. by Epaminondas against Sparta (Paus.4.27.9).

The city walls have been preserved in good condition with the Arcadian Gate on the north side of the city, but in the city area only a little have been excavated. The largest site of the city is the Sanctuary of Asklepios which was excavated from the end of 1950s to the beginning of 1970s by Prof. Orlandos. The sanctuary is surrounded by colonnades on four sides and just in the center is the Doric temple of Asklepios.

Some other new excavations have been going on recently at the sites of the agora, the theater, the stadion, the Arcadian gate, etc.(Fig.1). All the excavation works are supervised by the Messenian Archaeological Society and Prof. P. Themelis of University of Crete is the president.

This short article is the only a brief preliminary report of the survey work of the Grave Monument III in the season of 1998. We have not finished all the drawings of the monument and we are still on the way of the survey. We certainly have not reached final conclusion and the final conclusion would possibly change in detail.

#### 2 Field works in the seasons of 1997 and 1998

The survey work by Kumamoto University started in 1997 at the Stadion area. The work at the site was carried out around a week at the end of August 1997 with the collaboration of Asia Air Survey Ltd of Japan. The members of the team were Mr. E. Mamoto, Mr. Shigemori, Mr. K. Inaba, and Mr. T. Kudo, and Dr. K. Tokmakidis of University of Thessaloniki also gave us an technical assistance. Our work was to make a map of the whole stadion area. We took a method of photogrametric survey because the area spreads vastly. A model helicopter with a Hasselbrad camera set underneath was used to take aerial

photographs of the area and otherwise it was almost impossible to survey the whole area to make precise drawings of numerous blocks of the buildings. The result of the photogrametry is not reported here, because the drawings of the site in 1/50 are too large, and, in addition, we have to add to the details of the blocks to be completed.

In the summer of 1998, I and nine students of architecture worked at the site for two months. They are A. Nakagawa, , T. Matsumoto, A. Takeda, , Y. Ichimaru, S. Shiota, M. Noda, T. Nakajo, D. Yamaguchi. We started our survey from the Grave Monument III as suggested by Prof. Themelis, because its small size is suitable to begin with and in addition there had been found so many blocks from the monument that we could reconstruct the original building. The architectural remains in-situ and almost 120 blocks have been measured and around 150 drawings were made. We could finish drawing most of the blocks from the Grave Monument III except around 20 blocks. The work will again continue in 1999.

The staffs of Asia Air Survey also participated again to take aerial photographs of the newly excavated site of the stadion area. The members were Mr. K. Inaba, Mr. T. Kudo, and Mr. K. Maeda, Dr. K. Tokmakidis of University of Thessaloniki also took part in the topographical work.

#### 3 Outline of the stadion area

The stadion lies on the south edge adjacent to the city wall and the Heroon. The place of the stadion is the very shallow valley between the gentle slopes with a little water stream. The whole area slopes southward gently. The northern half of the seats, which is in U-shape, have been preserved well though the stream broke the seats partially (Pl.1). The are 19 rows of seats. On the other hand, the southern half of them are gone completely. We do not know the reasons why the seats on the southern half were lost, but it seems that they were demolished and its blocks were dislocated intentionally, because they were lost completely without any blocks of the seats. The race course has not been excavated yet to the original level and the digging is still on the way.

The stadion was surrounded by three Doric stoas on the east, north, and west sides (Pl.2). There have been preserved around 120 columns, some still standing in-situ and others being laid down. The columns of the east stoa fell down westwards, as though they fell down at the same time by an earthquake, because the columns lie down in parallel with the architrave and frieze above. In the north stoa there is also a middle colonnade inside. On the northwest corner of the stoa is a propylon where reaches the main street from the agora. The propylon is in Doric style of four columns in front and through it the visitors enter into the west stoa. The back wall of the west stoa is not completely closed and open to a courtyard behind. Three grave monuments stand in line on the west edge of the court on about 1 m higher level. They are named as the Grave Monument I, II and III from north to south.

The Grave Monument I is a rectangular building of ca.5.87 x 4.09 m. On its east front the wall blocks have been preserved to the height of ca.2 m on the stepped platform. The

wall of the east front has a projection on each end to exaggerate its frontality Inside is a rows of 7 sarcophagi on the floor and there is a trace of a doorway on the west side. The Grave Monument II is a almost square building of ca.3.34 x 2.80 m. There remains only a stepped platform of the wall. The floor is covered by lids with iron rings and there are sarcophagi underneath. The size of this grave is a little smaller than the Grave Monument III, and its super structure is an open question with the lack of blocks.

#### 4 Grave Monument III (GM.III)

In the season of 1998 the Grave Monument III was surveyed. Our survey continued for two months from July to September. The GM.III was still under excavation in 1998. At the beginning of our survey the monument itself had been already uncovered down to the upper crepis which is the uppermost level of the architectural remains in situ. At the end of the season the archaeologists finished taking up all the human remains with the objects buried together. The excavation will be continued in the area inside of the surrounding wall.

#### 4-1 Remains in-situ

The GM.III is a small square building of ca. 4.5 m on each side with eight sarcophagi inside (Fig.2, Pl.3). There remain two course of the stepped square platform on the east side; the lower crepis and euthynteria. Under the euthynteria can be recognized the foundation of stones (Fig.3, Pl.4). The euthynteria is 4.656 m long on the east side, but we cannot measure the other three sides because the grave have not been dug completely. On the euthynteria still remain bosses for handling. The height is 0.260 m and the breadth is calculated as 0.709 m on the east side. All the blocks of lower crepis are preserved in-situ except a block on the southeast corner. The height is 0.269 m. Inside of the grave is separated by slabs into 8 sarcophagi or compartments for the corpses. They are arranged in radiating form with four pairs of compartments and in the very center was left a small square section.

#### 4-2 Dislocated blocks

#### 4-2-1 Upper crepis

XI.76

There has been found only a block of XI.76. The length is 1.100-1.133 m, width 0.593-0.595 m, the height 0.267 m. There remains a setting line of toichobate which is 0.070 m away from the edge.

#### 4-2-2 Toichobate

Corner: XI.15, XI.119, XI.61  $\alpha$ , XI.61  $\beta$ General: K3.49, K3.50, XI.7, XI.67, XI.97

The blocks from toichobate have moulding on their outer edges of the top (Pl.5). We

have found 8 blocks of them. XI.61 and XI.119  $\alpha$ ,  $\beta$  are of one block and broken into three pieces. The height varies from 0.267 m to 0.278 m. The width varies from 0.480 m to 0.490 m.

Table 3-4 Dimensions of toichobate (m)

No	Block ID	Length	Width	Height	Moulding Height
1	XI.7	1.100	0.480	0.270	0.015
2	XI.15	_	0.490	0.270	0.015
3	XI.67	1.091	0.485	0.273	_
4	XI.119,	1.360	0.482	0.278	0.016
5	61α,β	1.360	0.482	0.278	0.016
6	K3.49	1.020	0.480	0.270	0.017
7	K3.50		0.480	0.270	0.018
8	XI.97	_	0.485	0.271	0.021

#### 4-2-3 Wall blocks

Doorway- upper course: XI.77, XI.96 (or no.9283)

Doorway- middle course: (W1)
Doorway- lower course: XI.85

Corner: K.51, XI.118 General: XI.8, (W2)

There have been found some twenty blocks from the wall. In the season of 1998, 9 blocks of them were measured and drawn. The height is 0.628-0.639 m, the width 0.415-0.430 m, and the length 0.727-1.394 m. The edges of the most blocks are cut 0.009 m deep and 0.031-0.035 m wide to show strong articulation of the joints. K3.51 (Pl.6) and XI.118 have narrow bands of engaged pillar on one ends which show corners of the walls. Some blocks (XI.77, XI.96, 9283, (W1), XI.85) have much narrower bands which might be frames of the doorway (XI.96, Fig.4, Pl.7). These bands taper upward. The block W1 (which is not yet registered) has 5 holes in the middle of the side and they might possibly be holes to fix the metal lock of the doors.

Table 3-5 Dimension of wall block (m)

No	Block ID	Upper length	Lower length	Width	Height
1	XI.8	1.150	1.150	0.417	0.633
2	XI.77	1.265	1.261	0.430	0.630
3	XI.85	1.394	1.380	0.420	0.630
4	XI.96,(9283)	1.291	1.278	0.440	0.630
5	XI.118	0.840	0.840		0.635
6	K3.51	0.986	0.987	0.420	0.628
7	W1	0.727	0.720	0.425	0.639
8	W2	1.080	1.085	0.415	0.630

#### 4-2-4 Architrave-Cornice block

K3.45, K3.46, 9284, XI.98a, XI.98b, K3.44

The courses from architrave to cornice consist of one block. The blocks are of two fascia, dentils and cornice. Its height is 0.254-0.263 m. The upper width varies from 0.373 to 0.525 m, and the lower width from 0.320 to 0.470 m. Five blocks have been found and XI.98 is broken into two pieces. K3.46 is a lintel block with a door jamb above the doorway (Pl.8) and its height of 0.365 m is higher than the others. No.9284 has an inscription (Fig.5, Pl.9, Pl.10) and might have been positioned on the east side facing to the side of the colonnade. XI.98a and b do not have dentils and they might possibly have been positioned on the west side which was not exposed to the public eyes.

#### 4-2-5 Corner block

K3.47a, K3.47b, XI.99a, XI.99b, XI.129, K3.48

There have been found 4 corner blocks which supported the roof (Pl.11). K3.47, XI.129 and XI.99 were broken into two pieces. These blocks were placed as backers of the architrave-cornice blocks on the corners and rested on the inner edge of the uppermost blocks of the wall. Inside of the blocks are concave in a quarter circle to receive the bottom of the conical roof. The height of the blocks is 0.304-0.312 m, the length of the side ca.1.28 m.

Table 5	Table 3-7 Corner block (III)				
No.	Block ID	Lengthl	Length2	Height	
1	XI.98a,b	1.080	1.288	0.312	
2	XI.129	1.280	1.260	0.307	
3	K3.47a	1.270	1.280	0.305	

0.949

0.304

0.994

Table 3-7 Corner block (m)

K3.48

4

#### 4-2-6 Roof

Almost 120 blocks have been unearthed around the GM.III. Each block is fan-shaped with its upper diameter smaller than the lower diameter. The angle between the upper and outer surfaces varies from 96 degrees to 131 degrees. The angle smaller, the diameter shorter. This means the lower course of the roof has larger angle (Pl.13) and the higher course the smaller angle (Fig.6, Pl.15). Some blocks in the middle have triangular cut on its inner side (Fig.7, Pl.14), but its purpose is unknown. Consequently the form of the roof is supposed to be conical and concave. The height of the blocks varies from 0.232 m to 0.283 m. The bottom course of the roof is not sloped judging from the angle of its blocks (Pl.12), and the uppermost four courses at least are like thick disks. It is very difficult to reconstruct the exact form of the roof and identify the position of the blocks, because of the inaccuracy of the dimensions which derive mostly from weathering. There have been found a Corinthian capital which is supposed to be place on the top of the roof, but more study would be necessary to conclude that.

Table 3-8 Roof blocks (m, degree)

No	Block ID	Height	Upper angle
1	XI.22a	0.265	96.0
2	K3.39b	0.260	100.0
3	K3.39a	0.256	100.0
4	XI.1	0.259	102.8
5	XI.121	0.259	102.8
6	XI.68	0.259	102.8
7	XI.202	0.251	103.6
8	XI.204	0.251	103.6
9	XI.88	0.252	104.3
10	XI.133	0.252	104.3
11	XI.214	0.252	104.3
12	XI.131	0.252	104.3
13	K3.2	0.252	105.0
14	XI.105	0.265	102.2
15	K3.40	0.274	105.5
16	K3.27	0.270	108.3
17	K3.11	0.256	108.6
18	XI.130	0.261	109.0
19	K3.38	0.246	109.5
20	K3.12	0.275	109.6
21	K3.23	0.273	109.7
22	K3.21	0.247	110.3
23	K3.22	0.243	110.6
24	XI.104	0.277	110.7
25	XI.40	0.270	111.5
26	K3.35	0.280	111.7
27	XI.206	0.270	112.0
28	K3.10b	0.279	112.7
29	K3.37b	0.263	112.7
30	XI.205	0.277	112.8
31	K3.31	0.271	113.0
32	K3.10a	0.278	113.2
33	XI.222	0.265	113.5
34	XI.221	0.270	113.6
35	XI.225	0.283	113.7
36	XI.203	0.281	113.8
37	XI.115	0.270	113.9
38	XI.224	0.275	114.1
39	K3.34	0.275	114.1
40	K3.37a	0.232	114.6
41	XI.219	0.261	114.9
42	XI.28	0.267	115.1
43	K3.18	0.240	115.1
44	XI.60	0.240	115.7
45	XI.37	0.245	115.8
46	K3.30	0.253	115.9
47	XI.49	0.258	116.2
48	XI.117	0.263	116.8
49	K3.13	0.256	117.0
50	XI.72	0.260	117.2
_ 51	K3.32	0.261	117.4

52         XI.87         0.251         118.1           53         XI.55         0.252         118.7           54         XI.47         0.261         118.7           55         K3.15         0.265         118.9           56         XI.102         0.258         119.1           57         XI.103         0.248         120.0           58         K3.25         0.265         120.7           59         XI.9         0.267         121.0           60         XI.128         0.265         121.1           61         XI.43         0.269         121.5           62         K3.36         0.253         121.6           63         K3.8         0.254         121.8           64         XI.232         0.270         121.8           65         K3.33         0.265         121.9           66         XI.220         0.255         122.0           67         XI.59         0.240         122.0           68         XI.209         0.265         122.3           69         K3.7         0.263         122.3           70         XI.70         0.250         122.4				
54         XI.47         0.261         118.7           55         K3.15         0.265         118.9           56         XI.102         0.258         119.1           57         XI.103         0.248         120.0           58         K3.25         0.265         120.7           59         XI.9         0.267         121.0           60         XI.128         0.265         121.1           61         XI.43         0.269         121.5           62         K3.36         0.253         121.6           63         K3.8         0.254         121.8           64         XI.232         0.270         121.8           65         K3.33         0.265         121.9           66         XI.220         0.255         122.0           67         XI.59         0.240         122.0           68         XI.209         0.265         122.3           69         K3.7         0.263         122.3           70         XI.70         0.250         122.4           71         XI.69         0.252         122.8           72         XI.64         0.255         122.9	52		0.251	118.1
55         K3.15         0.265         118.9           56         XI.102         0.258         119.1           57         XI.103         0.248         120.0           58         K3.25         0.265         120.7           59         XI.9         0.267         121.0           60         XI.128         0.265         121.1           61         XI.43         0.269         121.5           62         K3.36         0.253         121.6           63         K3.8         0.254         121.8           64         XI.232         0.270         121.8           65         K3.33         0.265         121.9           66         XI.220         0.255         122.0           67         XI.59         0.240         122.0           68         XI.209         0.265         122.3           69         K3.7         0.263         122.3           70         XI.70         0.250         122.4           71         XI.69         0.252         122.8           72         XI.64         0.255         122.9           73         K3.20         0.251         123.0		XI.55	0.252	118.7
56         XI.102         0.258         119.1           57         XI.103         0.248         120.0           58         K3.25         0.265         120.7           59         XI.9         0.267         121.0           60         XI.128         0.265         121.1           61         XI.43         0.269         121.5           62         K3.36         0.253         121.6           63         K3.8         0.254         121.8           64         XI.232         0.270         121.8           65         K3.33         0.265         121.9           66         XI.202         0.255         122.0           67         XI.59         0.240         122.0           68         XI.209         0.265         122.3           69         K3.7         0.263         122.3           70         XI.70         0.250         122.4           71         XI.69         0.252         122.8           72         XI.64         0.255         122.9           73         K3.20         0.251         123.0           74         XI.126         0.256         123.0 <td>54</td> <td>XI.47</td> <td>0.261</td> <td>118.7</td>	54	XI.47	0.261	118.7
57         XI.103         0.248         120.0           58         K3.25         0.265         120.7           59         XI.9         0.267         121.0           60         XI.128         0.265         121.1           61         XI.43         0.269         121.5           62         K3.36         0.253         121.6           63         K3.8         0.254         121.8           64         XI.232         0.270         121.8           65         K3.33         0.265         121.9           66         XI.202         0.255         122.0           67         XI.59         0.240         122.0           68         XI.209         0.265         122.3           69         K3.7         0.263         122.3           70         XI.70         0.250         122.4           71         XI.69         0.252         122.8           72         XI.64         0.255         122.9           73         K3.20         0.251         123.0           74         XI.126         0.256         123.0           75         XI.127         0.266         123.2 <td>55</td> <td>K3.15</td> <td>0.265</td> <td>118.9</td>	55	K3.15	0.265	118.9
58         K3.25         0.265         120.7           59         XI.9         0.267         121.0           60         XI.128         0.265         121.1           61         XI.43         0.269         121.5           62         K3.36         0.253         121.6           63         K3.8         0.254         121.8           64         XI.232         0.270         121.8           65         K3.33         0.265         121.9           66         XI.220         0.255         122.0           67         XI.59         0.240         122.0           68         XI.209         0.265         122.3           69         K3.7         0.263         122.3           70         XI.70         0.250         122.4           71         XI.69         0.252         122.8           72         XI.64         0.255         122.9           73         K3.20         0.251         123.0           74         XI.126         0.256         123.2           75         XI.127         0.266         123.2           76         XI.45         0.245         123.3	56	XI.102	0.258	119.1
59         XI.9         0.267         121.0           60         XI.128         0.265         121.1           61         XI.43         0.269         121.5           62         K3.36         0.253         121.6           63         K3.8         0.254         121.8           64         XI.232         0.270         121.8           65         K3.33         0.265         121.9           66         XI.200         0.255         122.0           67         XI.59         0.240         122.0           68         XI.209         0.265         122.3           69         K3.7         0.263         122.3           69         K3.7         0.263         122.3           70         XI.70         0.250         122.4           71         XI.69         0.252         122.8           72         XI.64         0.255         122.9           73         K3.20         0.251         123.0           74         XI.126         0.256         123.2           75         XI.127         0.266         123.2           76         XI.45         0.245         123.3	57	XI.103	0.248	120.0
60         XI.128         0.265         121.1           61         XI.43         0.269         121.5           62         K3.36         0.253         121.6           63         K3.8         0.254         121.8           64         XI.232         0.270         121.8           65         K3.33         0.265         121.9           66         XI.220         0.255         122.0           67         XI.59         0.240         122.0           68         XI.209         0.265         122.3           69         K3.7         0.263         122.3           70         XI.70         0.250         122.4           71         XI.69         0.252         122.8           72         XI.64         0.255         122.9           73         K3.20         0.251         123.0           74         XI.126         0.256         123.0           75         XI.127         0.266         123.2           76         XI.45         0.245         123.3           77         K3.17         0.260         123.5           78         XI.95         0.259         124.0 <td>58</td> <td>K3.25</td> <td>0.265</td> <td>120.7</td>	58	K3.25	0.265	120.7
61         XI.43         0.269         121.5           62         K3.36         0.253         121.6           63         K3.8         0.254         121.8           64         XI.232         0.270         121.8           65         K3.33         0.265         121.9           66         XI.220         0.255         122.0           67         XI.59         0.240         122.0           68         XI.209         0.265         122.3           69         K3.7         0.263         122.3           70         XI.70         0.250         122.4           71         XI.69         0.252         122.8           72         XI.64         0.255         122.9           73         K3.20         0.251         123.0           74         XI.126         0.256         123.0           75         XI.127         0.266         123.2           76         XI.45         0.245         123.3           77         K3.17         0.260         123.5           78         XI.95         0.259         124.0           80         K3.9         0.255         124.0	59	XI.9	0.267	121.0
62         K3.36         0.253         121.6           63         K3.8         0.254         121.8           64         XI.232         0.270         121.8           65         K3.33         0.265         121.9           66         XI.220         0.255         122.0           67         XI.59         0.240         122.0           68         XI.209         0.265         122.3           69         K3.7         0.263         122.3           70         XI.70         0.250         122.4           71         XI.69         0.252         122.8           72         XI.64         0.255         122.9           73         K3.20         0.251         123.0           74         XI.126         0.256         123.0           75         XI.127         0.266         123.2           76         XI.45         0.245         123.3           77         K3.17         0.260         123.5           78         XI.95         0.259         124.0           80         K3.9         0.255         124.0           81         XI.120         0.256         124.5	60	XI.128	0.265	121.1
63         K3.8         0.254         121.8           64         XI.232         0.270         121.8           65         K3.33         0.265         121.9           66         XI.220         0.255         122.0           67         XI.59         0.240         122.0           68         XI.209         0.265         122.3           69         K3.7         0.263         122.3           70         XI.70         0.250         122.4           71         XI.69         0.252         122.8           72         XI.64         0.255         122.9           73         K3.20         0.251         123.0           74         XI.126         0.256         123.0           75         XI.127         0.266         123.2           76         XI.45         0.245         123.3           77         K3.17         0.260         123.5           78         XI.95         0.259         124.0           79         XI.46         0.255         124.0           80         K3.9         0.255         124.0           81         XI.120         0.256         124.5	61	XI.43	0.269	121.5
64         XI.232         0.270         121.8           65         K3.33         0.265         121.9           66         XI.220         0.255         122.0           67         XI.59         0.240         122.0           68         XI.209         0.265         122.3           69         K3.7         0.263         122.3           70         XI.70         0.250         122.4           71         XI.69         0.252         122.8           72         XI.64         0.255         122.9           73         K3.20         0.251         123.0           74         XI.126         0.256         123.0           75         XI.127         0.266         123.2           76         XI.45         0.245         123.3           77         K3.17         0.260         123.5           78         XI.95         0.259         124.0           79         XI.46         0.255         124.0           80         K3.9         0.255         124.1           81         XI.120         0.256         124.5           82         XI.226         0.255         125.0 <td>62</td> <td>K3.36</td> <td>0.253</td> <td>121.6</td>	62	K3.36	0.253	121.6
65         K3.33         0.265         121.9           66         XI.220         0.255         122.0           67         XI.59         0.240         122.0           68         XI.209         0.265         122.3           69         K3.7         0.263         122.3           70         XI.70         0.250         122.4           71         XI.69         0.252         122.8           72         XI.64         0.255         122.9           73         K3.20         0.251         123.0           74         XI.126         0.256         123.0           75         XI.127         0.266         123.2           76         XI.45         0.245         123.3           77         K3.17         0.260         123.5           78         XI.95         0.259         124.0           79         XI.46         0.255         124.0           80         K3.9         0.255         124.1           81         XI.120         0.256         124.5           82         XI.226         0.255         125.0           83         K3.26         0.252         125.6 <td>63</td> <td>K3.8</td> <td>0.254</td> <td>121.8</td>	63	K3.8	0.254	121.8
66         XI.220         0.255         122.0           67         XI.59         0.240         122.0           68         XI.209         0.265         122.3           69         K3.7         0.263         122.3           70         XI.70         0.250         122.4           71         XI.69         0.252         122.8           72         XI.64         0.255         122.9           73         K3.20         0.251         123.0           74         XI.126         0.256         123.0           75         XI.127         0.266         123.2           76         XI.45         0.245         123.3           77         K3.17         0.260         123.5           78         XI.95         0.259         124.0           79         XI.46         0.255         124.0           80         K3.9         0.255         124.0           80         K3.9         0.255         124.1           81         XI.120         0.256         124.5           82         XI.226         0.255         125.0           83         K3.26         0.252         125.6	64	XI.232	0.270	121.8
67         XI.59         0.240         122.0           68         XI.209         0.265         122.3           69         K3.7         0.263         122.3           70         XI.70         0.250         122.4           71         XI.69         0.252         122.8           72         XI.64         0.255         122.9           73         K3.20         0.251         123.0           74         XI.126         0.256         123.0           75         XI.127         0.266         123.2           76         XI.45         0.245         123.3           77         K3.17         0.260         123.5           78         XI.95         0.259         124.0           79         XI.46         0.255         124.0           80         K3.9         0.255         124.0           80         K3.9         0.255         124.1           81         XI.120         0.256         124.5           82         XI.226         0.255         125.0           83         K3.26         0.252         125.6           84         XI.86         0.262         126.8	65	K3.33	0.265	121.9
68         XI.209         0.265         122.3           69         K3.7         0.263         122.3           70         XI.70         0.250         122.4           71         XI.69         0.252         122.8           72         XI.64         0.255         122.9           73         K3.20         0.251         123.0           74         XI.126         0.256         123.0           75         XI.127         0.266         123.2           76         XI.45         0.245         123.3           77         K3.17         0.260         123.5           78         XI.95         0.259         124.0           79         XI.46         0.255         124.0           80         K3.9         0.255         124.1           81         XI.120         0.256         124.5           82         XI.226         0.255         125.0           83         K3.26         0.252         125.6           84         XI.86         0.262         126.0           85         XI.17         0.250         127.4           88         XI.229         0.250         127.7 <td>66</td> <td>XI.220</td> <td>0.255</td> <td>122.0</td>	66	XI.220	0.255	122.0
69 K3.7 0.263 122.3 70 XI.70 0.250 122.4 71 XI.69 0.252 122.8 72 XI.64 0.255 122.9 73 K3.20 0.251 123.0 74 XI.126 0.256 123.0 75 XI.127 0.266 123.2 76 XI.45 0.245 123.3 77 K3.17 0.260 123.5 78 XI.95 0.259 124.0 79 XI.46 0.255 124.0 80 K3.9 0.255 124.1 81 XI.120 0.256 124.5 82 XI.226 0.255 125.0 83 K3.26 0.252 125.6 84 XI.86 0.262 126.0 85 XI.17 0.250 126.8 86 XI.82 0.261 127.0 87 XI.229 0.250 127.4 88 XI.223 0.270 127.7 89 XI.107 0.260 129.0 90 XI.91 0.260 129.0 91 XI.111 0.260 129.1 92 K3.14 0.270 129.2 93 K3.28 0.247 129.4 94 XI.56 0.261 130.0 97 XI.75 0.260 130.3 98 K3.19 0.240 130.4 99 K3.16 0.260 130.5 100 XI.79 0.255 130.7 101 XI.122 0.255 131.0 102 27 0.265 131.2	67	XI.59	0.240	122.0
70         XI.70         0.250         122.4           71         XI.69         0.252         122.8           72         XI.64         0.255         122.9           73         K3.20         0.251         123.0           74         XI.126         0.256         123.0           75         XI.127         0.266         123.2           76         XI.45         0.245         123.3           77         K3.17         0.260         123.5           78         XI.95         0.259         124.0           79         XI.46         0.255         124.0           80         K3.9         0.255         124.1           81         XI.120         0.256         124.5           82         XI.226         0.255         125.0           83         K3.26         0.252         125.6           84         XI.86         0.262         126.0           85         XI.17         0.250         126.8           86         XI.82         0.261         127.0           87         XI.229         0.250         127.4           88         XI.23         0.270         129.0 <td>68</td> <td>XI.209</td> <td>0.265</td> <td>122.3</td>	68	XI.209	0.265	122.3
71         XI.69         0.252         122.8           72         XI.64         0.255         122.9           73         K3.20         0.251         123.0           74         XI.126         0.256         123.0           75         XI.127         0.266         123.2           76         XI.45         0.245         123.3           77         K3.17         0.260         123.5           78         XI.95         0.259         124.0           79         XI.46         0.255         124.0           80         K3.9         0.255         124.1           81         XI.120         0.256         124.5           82         XI.226         0.255         125.0           83         K3.26         0.252         125.6           84         XI.86         0.262         126.0           85         XI.17         0.250         126.8           86         XI.82         0.261         127.0           87         XI.229         0.250         127.4           88         XI.229         0.250         129.0           90         XI.91         0.260         129.0 <td>69</td> <td>K3.7</td> <td>0.263</td> <td>122.3</td>	69	K3.7	0.263	122.3
72         XI.64         0.255         122.9           73         K3.20         0.251         123.0           74         XI.126         0.256         123.0           75         XI.127         0.266         123.2           76         XI.45         0.245         123.3           77         K3.17         0.260         123.5           78         XI.95         0.259         124.0           79         XI.46         0.255         124.0           80         K3.9         0.255         124.1           81         XI.120         0.256         124.5           82         XI.226         0.255         125.0           83         K3.26         0.252         125.6           84         XI.86         0.262         126.0           85         XI.17         0.250         126.8           86         XI.82         0.261         127.0           87         XI.229         0.250         127.4           88         XI.223         0.270         127.7           89         XI.107         0.260         128.0           90         XI.91         0.260         129.1 </td <td>70</td> <td>XI.70</td> <td>0.250</td> <td>122.4</td>	70	XI.70	0.250	122.4
73         K3.20         0.251         123.0           74         XI.126         0.256         123.0           75         XI.127         0.266         123.2           76         XI.45         0.245         123.3           77         K3.17         0.260         123.5           78         XI.95         0.259         124.0           79         XI.46         0.255         124.0           80         K3.9         0.255         124.1           81         XI.120         0.256         124.5           82         XI.226         0.255         125.0           83         K3.26         0.252         125.6           84         XI.86         0.262         126.0           85         XI.17         0.250         126.8           86         XI.82         0.261         127.0           87         XI.229         0.250         127.4           88         XI.223         0.270         127.7           89         XI.107         0.260         128.0           90         XI.91         0.260         129.0           91         XI.111         0.260         129.1<	71	XI.69	0.252	122.8
74         XI.126         0.256         123.0           75         XI.127         0.266         123.2           76         XI.45         0.245         123.3           77         K3.17         0.260         123.5           78         XI.95         0.259         124.0           79         XI.46         0.255         124.0           80         K3.9         0.255         124.1           81         XI.120         0.256         124.5           82         XI.226         0.255         125.0           83         K3.26         0.252         125.6           84         XI.86         0.262         126.0           85         XI.17         0.250         126.8           86         XI.82         0.261         127.0           87         XI.229         0.250         127.4           88         XI.223         0.270         127.7           89         XI.107         0.260         128.0           90         XI.91         0.260         129.0           91         XI.111         0.260         129.1           92         K3.14         0.270         129.2<	72	XI.64	0.255	122.9
75         XI.127         0.266         123.2           76         XI.45         0.245         123.3           77         K3.17         0.260         123.5           78         XI.95         0.259         124.0           79         XI.46         0.255         124.0           80         K3.9         0.255         124.1           81         XI.120         0.256         124.5           82         XI.226         0.255         125.0           83         K3.26         0.252         125.6           84         XI.86         0.262         126.0           85         XI.17         0.250         126.8           86         XI.82         0.261         127.0           87         XI.229         0.250         127.4           88         XI.223         0.270         127.7           89         XI.107         0.260         128.0           90         XI.91         0.260         129.0           91         XI.111         0.260         129.1           92         K3.14         0.270         129.2           93         K3.28         0.247         129.4 </td <td>73</td> <td>K3.20</td> <td>0.251</td> <td>123.0</td>	73	K3.20	0.251	123.0
76         XI.45         0.245         123.3           77         K3.17         0.260         123.5           78         XI.95         0.259         124.0           79         XI.46         0.255         124.0           80         K3.9         0.255         124.1           81         XI.120         0.256         124.5           82         XI.226         0.255         125.0           83         K3.26         0.252         125.6           84         XI.86         0.262         126.0           85         XI.17         0.250         126.8           86         XI.82         0.261         127.0           87         XI.229         0.250         127.4           88         XI.229         0.250         127.4           88         XI.229         0.250         127.7           89         XI.107         0.260         128.0           90         XI.91         0.260         129.0           91         XI.111         0.260         129.1           92         K3.14         0.270         129.2           93         K3.28         0.247         129.4 </td <td>74</td> <td>XI.126</td> <td>0.256</td> <td>123.0</td>	74	XI.126	0.256	123.0
77         K3.17         0.260         123.5           78         XI.95         0.259         124.0           79         XI.46         0.255         124.0           80         K3.9         0.255         124.1           81         XI.120         0.256         124.5           82         XI.226         0.255         125.0           83         K3.26         0.252         125.6           84         XI.86         0.262         126.0           85         XI.17         0.250         126.8           86         XI.82         0.261         127.0           87         XI.229         0.250         127.4           88         XI.223         0.270         127.7           89         XI.107         0.260         128.0           90         XI.91         0.260         129.0           91         XI.111         0.260         129.0           91         XI.111         0.260         129.1           92         K3.14         0.270         129.2           93         K3.28         0.247         129.4           94         XI.56         0.270         129.5 </td <td>75</td> <td>XI.127</td> <td>0.266</td> <td>123.2</td>	75	XI.127	0.266	123.2
78         XI.95         0.259         124.0           79         XI.46         0.255         124.0           80         K3.9         0.255         124.1           81         XI.120         0.256         124.5           82         XI.226         0.255         125.0           83         K3.26         0.252         125.6           84         XI.86         0.262         126.0           85         XI.17         0.250         126.8           86         XI.82         0.261         127.0           87         XI.229         0.250         127.4           88         XI.223         0.270         127.7           89         XI.107         0.260         128.0           90         XI.91         0.260         129.0           91         XI.111         0.260         129.1           92         K3.14         0.270         129.2           93         K3.28         0.247         129.4           94         XI.56         0.270         129.5           95         XI.92         0.264         129.8           96         XI.26         0.261         130.0 <td>76</td> <td>XI.45</td> <td>0.245</td> <td>123.3</td>	76	XI.45	0.245	123.3
79         XI.46         0.255         124.0           80         K3.9         0.255         124.1           81         XI.120         0.256         124.5           82         XI.226         0.255         125.0           83         K3.26         0.252         125.6           84         XI.86         0.262         126.0           85         XI.17         0.250         126.8           86         XI.82         0.261         127.0           87         XI.229         0.250         127.4           88         XI.223         0.270         127.7           89         XI.107         0.260         128.0           90         XI.91         0.260         129.0           91         XI.111         0.260         129.1           92         K3.14         0.270         129.2           93         K3.28         0.247         129.4           94         XI.56         0.270         129.5           95         XI.92         0.264         129.8           96         XI.26         0.261         130.0           97         XI.75         0.260         130.3 <td>77</td> <td>K3.17</td> <td>0.260</td> <td>123.5</td>	77	K3.17	0.260	123.5
80         K3.9         0.255         124.1           81         XI.120         0.256         124.5           82         XI.226         0.255         125.0           83         K3.26         0.252         125.6           84         XI.86         0.262         126.0           85         XI.17         0.250         126.8           86         XI.82         0.261         127.0           87         XI.229         0.250         127.4           88         XI.223         0.270         127.7           89         XI.107         0.260         128.0           90         XI.91         0.260         129.0           91         XI.111         0.260         129.1           92         K3.14         0.270         129.2           93         K3.28         0.247         129.4           94         XI.56         0.270         129.5           95         XI.92         0.264         129.8           96         XI.26         0.261         130.0           97         XI.75         0.260         130.3           98         K3.16         0.260         130.5 <td>78</td> <td>XI.95</td> <td>0.259</td> <td>124.0</td>	78	XI.95	0.259	124.0
81         XI.120         0.256         124.5           82         XI.226         0.255         125.0           83         K3.26         0.252         125.6           84         XI.86         0.262         126.0           85         XI.17         0.250         126.8           86         XI.82         0.261         127.0           87         XI.229         0.250         127.4           88         XI.223         0.270         127.7           89         XI.107         0.260         128.0           90         XI.91         0.260         129.0           91         XI.111         0.260         129.1           92         K3.14         0.270         129.2           93         K3.28         0.247         129.4           94         XI.56         0.270         129.5           95         XI.92         0.264         129.8           96         XI.26         0.261         130.0           97         XI.75         0.260         130.3           98         K3.16         0.260         130.5           100         XI.79         0.255         131.0<	79	XI.46	0.255	124.0
82         XI.226         0.255         125.0           83         K3.26         0.252         125.6           84         XI.86         0.262         126.0           85         XI.17         0.250         126.8           86         XI.82         0.261         127.0           87         XI.229         0.250         127.4           88         XI.223         0.270         127.7           89         XI.107         0.260         128.0           90         XI.91         0.260         129.0           91         XI.111         0.260         129.1           92         K3.14         0.270         129.2           93         K3.28         0.247         129.4           94         XI.56         0.270         129.5           95         XI.92         0.264         129.8           96         XI.26         0.261         130.0           97         XI.75         0.260         130.3           98         K3.19         0.240         130.4           99         K3.16         0.260         130.5           100         XI.79         0.255         131.0 </td <td>_80</td> <td>K3.9</td> <td>0.255</td> <td>124.1</td>	_80	K3.9	0.255	124.1
83         K3.26         0.252         125.6           84         XI.86         0.262         126.0           85         XI.17         0.250         126.8           86         XI.82         0.261         127.0           87         XI.229         0.250         127.4           88         XI.223         0.270         127.7           89         XI.107         0.260         128.0           90         XI.91         0.260         129.0           91         XI.111         0.260         129.1           92         K3.14         0.270         129.2           93         K3.28         0.247         129.4           94         XI.56         0.270         129.5           95         XI.92         0.264         129.8           96         XI.26         0.261         130.0           97         XI.75         0.260         130.3           98         K3.19         0.240         130.4           99         K3.16         0.260         130.5           100         XI.79         0.255         131.0           102         27         0.265         131.2		XI.120	0.256	124.5
84         XI.86         0.262         126.0           85         XI.17         0.250         126.8           86         XI.82         0.261         127.0           87         XI.229         0.250         127.4           88         XI.223         0.270         127.7           89         XI.107         0.260         128.0           90         XI.91         0.260         129.0           91         XI.111         0.260         129.1           92         K3.14         0.270         129.2           93         K3.28         0.247         129.4           94         XI.56         0.270         129.5           95         XI.92         0.264         129.8           96         XI.26         0.261         130.0           97         XI.75         0.260         130.3           98         K3.19         0.240         130.4           99         K3.16         0.260         130.5           100         XI.79         0.255         130.7           101         XI.122         0.252         131.0           102         27         0.265         131.2 <td></td> <td>XI.226</td> <td>0.255</td> <td>125.0</td>		XI.226	0.255	125.0
85         XI.17         0.250         126.8           86         XI.82         0.261         127.0           87         XI.229         0.250         127.4           88         XI.223         0.270         127.7           89         XI.107         0.260         128.0           90         XI.91         0.260         129.0           91         XI.111         0.260         129.1           92         K3.14         0.270         129.2           93         K3.28         0.247         129.4           94         XI.56         0.270         129.5           95         XI.92         0.264         129.8           96         XI.26         0.261         130.0           97         XI.75         0.260         130.3           98         K3.19         0.240         130.4           99         K3.16         0.260         130.5           100         XI.79         0.255         130.7           101         XI.122         0.252         131.0           102         27         0.265         131.2		K3.26	0.252	125.6
86         XI.82         0.261         127.0           87         XI.229         0.250         127.4           88         XI.223         0.270         127.7           89         XI.107         0.260         128.0           90         XI.91         0.260         129.0           91         XI.111         0.260         129.1           92         K3.14         0.270         129.2           93         K3.28         0.247         129.4           94         XI.56         0.270         129.5           95         XI.92         0.264         129.8           96         XI.26         0.261         130.0           97         XI.75         0.260         130.3           98         K3.19         0.240         130.4           99         K3.16         0.260         130.5           100         XI.79         0.255         130.7           101         XI.122         0.252         131.0           102         27         0.265         131.2		XI.86		126.0
87         XI.229         0.250         127.4           88         XI.223         0.270         127.7           89         XI.107         0.260         128.0           90         XI.91         0.260         129.0           91         XI.111         0.260         129.1           92         K3.14         0.270         129.2           93         K3.28         0.247         129.4           94         XI.56         0.270         129.5           95         XI.92         0.264         129.8           96         XI.26         0.261         130.0           97         XI.75         0.260         130.3           98         K3.19         0.240         130.4           99         K3.16         0.260         130.5           100         XI.79         0.255         130.7           101         XI.122         0.252         131.0           102         27         0.265         131.2				126.8
88         XI.223         0.270         127.7           89         XI.107         0.260         128.0           90         XI.91         0.260         129.0           91         XI.111         0.260         129.1           92         K3.14         0.270         129.2           93         K3.28         0.247         129.4           94         XI.56         0.270         129.5           95         XI.92         0.264         129.8           96         XI.26         0.261         130.0           97         XI.75         0.260         130.3           98         K3.19         0.240         130.4           99         K3.16         0.260         130.5           100         XI.79         0.255         130.7           101         XI.122         0.252         131.0           102         27         0.265         131.2		XI.82		127.0
89         XI.107         0.260         128.0           90         XI.91         0.260         129.0           91         XI.111         0.260         129.1           92         K3.14         0.270         129.2           93         K3.28         0.247         129.4           94         XI.56         0.270         129.5           95         XI.92         0.264         129.8           96         XI.26         0.261         130.0           97         XI.75         0.260         130.3           98         K3.19         0.240         130.4           99         K3.16         0.260         130.5           100         XI.79         0.255         130.7           101         XI.122         0.252         131.0           102         27         0.265         131.2			0.250	127.4
90         XI.91         0.260         129.0           91         XI.111         0.260         129.1           92         K3.14         0.270         129.2           93         K3.28         0.247         129.4           94         XI.56         0.270         129.5           95         XI.92         0.264         129.8           96         XI.26         0.261         130.0           97         XI.75         0.260         130.3           98         K3.19         0.240         130.4           99         K3.16         0.260         130.5           100         XI.79         0.255         130.7           101         XI.122         0.252         131.0           102         27         0.265         131.2				127.7
91         XI.111         0.260         129.1           92         K3.14         0.270         129.2           93         K3.28         0.247         129.4           94         XI.56         0.270         129.5           95         XI.92         0.264         129.8           96         XI.26         0.261         130.0           97         XI.75         0.260         130.3           98         K3.19         0.240         130.4           99         K3.16         0.260         130.5           100         XI.79         0.255         130.7           101         XI.122         0.252         131.0           102         27         0.265         131.2				
92         K3.14         0.270         129.2           93         K3.28         0.247         129.4           94         XI.56         0.270         129.5           95         XI.92         0.264         129.8           96         XI.26         0.261         130.0           97         XI.75         0.260         130.3           98         K3.19         0.240         130.4           99         K3.16         0.260         130.5           100         XI.79         0.255         130.7           101         XI.122         0.252         131.0           102         27         0.265         131.2				
93         K3.28         0.247         129.4           94         XI.56         0.270         129.5           95         XI.92         0.264         129.8           96         XI.26         0.261         130.0           97         XI.75         0.260         130.3           98         K3.19         0.240         130.4           99         K3.16         0.260         130.5           100         XI.79         0.255         130.7           101         XI.122         0.252         131.0           102         27         0.265         131.2				129.1
94         XI.56         0.270         129.5           95         XI.92         0.264         129.8           96         XI.26         0.261         130.0           97         XI.75         0.260         130.3           98         K3.19         0.240         130.4           99         K3.16         0.260         130.5           100         XI.79         0.255         130.7           101         XI.122         0.252         131.0           102         27         0.265         131.2	_			
95         XI.92         0.264         129.8           96         XI.26         0.261         130.0           97         XI.75         0.260         130.3           98         K3.19         0.240         130.4           99         K3.16         0.260         130.5           100         XI.79         0.255         130.7           101         XI.122         0.252         131.0           102         27         0.265         131.2				
96         XI.26         0.261         130.0           97         XI.75         0.260         130.3           98         K3.19         0.240         130.4           99         K3.16         0.260         130.5           100         XI.79         0.255         130.7           101         XI.122         0.252         131.0           102         27         0.265         131.2				
97         XI.75         0.260         130.3           98         K3.19         0.240         130.4           99         K3.16         0.260         130.5           100         XI.79         0.255         130.7           101         XI.122         0.252         131.0           102         27         0.265         131.2				
98         K3.19         0.240         130.4           99         K3.16         0.260         130.5           100         XI.79         0.255         130.7           101         XI.122         0.252         131.0           102         27         0.265         131.2	_			
99         K3.16         0.260         130.5           100         XI.79         0.255         130.7           101         XI.122         0.252         131.0           102         27         0.265         131.2				
100         XI.79         0.255         130.7           101         XI.122         0.252         131.0           102         27         0.265         131.2			<del></del>	
101         XI.122         0.252         131.0           102         27         0.265         131.2			<del></del>	130.5
102 27 0.265 131.2				<del></del>
	_			
103 XI.42 0.255 131.4				
	103	XI.42	0.255	131.4

#### 4-2-7 Others

#### 1) Ramp

The GM.III had apparently a ramp to the doorway. Two triangular standing slabs to support the ramp remain in situ. A large slab was also found laid on them. The slab is 1.114-1.126m wide and 1.938-1.944 m long, and thick ca.0.149-0.202 m. We do not know yet whether the slab is in situ or not. The bottom of the slab is very rough though the top is smooth. The axial distance of two supporting slabs for it is ca.0.82 m and much narrower than the stepping slab. In addition, the workmanship of the ramp is evidently bad in comparison to the tomb itself. These facts make us conjecture that the ramp would have been a later addition to solve the inconvenience to enter the tomb. It might be conjectured that this slab would have been used as floor pavement or a lid for sarcophagi.

#### 2) Door leaf

The door leaf was found laid down on the south side of GM.III (Pl.16). It has been preserved complete but broken into three pieces. The exterior surface is finished fairly well with chisel marks, on the other hand the back was finished rough. The height is 1.753-1.756 m, upper width 0.937 m, lower width 0.957 m, thickness 0.100-0.110 m. On the top there are three small holes with narrow groove to connect them, but how they were used is unknown.

The architrave-cornice block of K3.46 has a hole to support the pivot of the door leaf. Its diameter is 0.120 m and the diameter of the upper door pivot is 0.095 m. The cut of K3.46 for the door fits properly to the size of the door leaf.

There is a large irregular cut on the other side of the door. There must have been a metal lock, although its shape and device are unknown. The wall block with another part of the lock would be 'W1" which has 5 holes in different directions. These holes must have been to fix the lock.

#### 3) Inscriptions

There are inscriptions on two blocks. One is on the architrave-cornice block of no.9284 which we could place possibly on the east façade of the grave, because its east side faces to the courtyard. The inscription shows a name of a female on the upper line and another of a male on the lower line. It reads;

EΠΙΚΡΑΤΕΙΑ ΝΙΚΟΞΕΝΑ ΝΙΚΙΧ......
.....ΙΝΟΣ ΑΓΗΣΙΣΤΡΑΤΟΣ ΕΠΙΚΡΑΤ.....
Epikrateia Nikoxena Nikich.....
....inos Agesistratos Epikrat....

On another block of XI.96 (or no.9283) (Pl.7), which is supposed to be placed on the right side of the doorway and top course of the wall are written two names of a female and a male. It reads:

NIKIPATE  $\Sigma$  ΘΕΟΝ  $\Sigma$  ΠΡ ΧΑΙΡΕ ΕΙΣΟΚΡΑΤΕΙΑ ΑΡΙΣΤΟΞΕΝΟΤ  $\Sigma$  ΧΑΙΡΕ Nikirates, the elder, the son of Theonos, good bye,

Eisokrateia, the daughter of Aristoxenous, good bye,

On another block which has not been registered we find another inscription of four names, two of which are fragmentary, and two other complete.

.....ΝΙΠΠΟΣ

...ΞΕΝΙΠΟΣ

ΔΙΟΝΙΣΙΕ ΧΑΙΡΕ

ΠΛΕΙΣΤΑΡΧΙΑ ΔΙΟΝΙΣΙΟΥ

... nippos

...xenipos

Dionysos, good bye

Pleistarcheia, the dauter of Dionysos, (good bye)

#### 5 Trial Reconstruction

#### 5-1 Platform

The platform remains up to the level of lower crepis. Probably there must have been upper crepis and toichobate on it. In other words there were four steps; euthynteria, lower crepis, upper crepis and toichobate. Only the toichobate had moulding on the edge. The study of the dimensions of the blocks shows us that the inner surface of the toichobate was set inward. This might be because that the edge of the upper crepis supports the pavement slabs of the floor or lids of the sarcophagi. The north, south and west side of the platform has not been excavated completely and we do not know the situation, but it seem that the platform on these sides were not built completely but buried with mud on the lower courses.

#### 5-2 Wall

The wall must have been of three courses of blocks, because the height of the door leaf which was found from the site is ca.1.75 m and the height of the wall would be ca.1.90 m with three courses of wall block of 0.63 m high. The difference of 0.15 m could be the height of the threshold of the doorway.

The blocks of the south façade could be identified somewhat easier, because the blocks for the doorway have narrow bands of the frame (Fig.8). XI.77 is on the left side and XI.96 (or 9283) is on the right side, both of them are of uppermost course, because they have

cuts to receive an architrave-cornice or a lintel on their upper corners. W1 is on the left side of the middle course with its 5 holes to fix the lock. The block of XI.119 and XI.61  $\alpha$ ,  $\beta$  would be placed on the left side of the bottom course, and XI.85 on the right side of the same course.

#### 5-3 Architrave-cornice and corner block of the roof

K3.46 with a hole to receive a door pivot is an architrave-cornice or the lintel over the doorway. The block no.9284 with an inscription are supposed to be rightly placed just in the center of the east side (Fig.9), because this side was exposed to the public. The corner blocks of the blocks would be placed to its original position in consideration of the position of clamps and dimensions of the blocks.

#### 5-4 Roof

It is really difficult to reconstruct the roof and decide the position of the roof blocks (Fig. 10). The blocks have been preserved well on the whole, but many of them are broken partially and their surfaces have weathered so much that we could not measure the dimensions accurately. In particular it was hard to measure the angle of the upper and outer surfaces.

By these reasons we made a trial reconstruction on the hypothesis that the curve of the concave roof was drawn as an arc which must have been most simply and easily drawn by ancient architects. The diameters, heights and angles of the uppermost 4 courses are already known, and those of the second course from the bottom of the roof are also calculated from the position of architrave-cornice blocks and corner blocks of the roof. We only need to find a right diameter which satisfies these conditions by simple equations of the circle.

We do not know the top ornament of the roof yet. Certainly there must have been a decorative ornament of sculpture, but we have to wait until next season to know about this.

#### 6 Summary and conclusion

The accurate date of the GM.III is under research now, though it dates definitely from Hellenistic period. Up to the wall it is a normal grave monument with square wall, which broke out in Asia Minor and spread over the Hellenistic world. There is an example of conical and concave in Assos (Fig.12), Asia Minor, though it is not circular but square (Clark, J. T. et al, "Investigation at Assos", London, 1902). The GM.III was so showy (fig.11) and attracted eyes of the visitors who came to the stadion. The position of the graves and the 'post-modern' form of the GM.III are evidently intentional to show to the richness and power of the families who owned them. It might be a Hellenistic characteristic when the society became rich.

On a festival day in antiquity, there would have been thousands of people who came to the stadion to see the race. They came down from the agora passing by the sanctuary of Asklepios to the propylon of the stadion. After passing through the propylon and going into the west stoa, some went to the stadion and some went into the courtyard which was open to

the stoa from place to place. Their eyes must have been attracted to three grave monuments which stood on the foot of the west slope. In particular the left one, the GM.III attracted people extraordinarily for its unique form of the roof. Some would have walked much closer to the monument and read the inscription of the family and admired it.

The GM.III is a building of Hellenistic nature. It is of limestone, and the quality is not so high in comparison with marble buildings. The surfaces of the blocks weathered so much and are not flat anymore. In addition the accuracy of construction is not so high either. On the other hand, the showy and attracting form of the monument shows very nature of Hellenistic architecture.

## 古代都市メッセネの墓廟 III の建築調査 1998

熊本大学 伊藤重剛

#### 概要

ギリシアの古代都市メッセネはペロポネソス半島の南端、カラマタから北へ約17キロ行った山間部にある。ローマの旅行家パウサニアスによると、紀元前369年にエパミノンダスによって建設された都市で、現在も北側の城壁とアルカディア門がよく保存されており、ヘレニズム時代の都市の様子が伺える。市域は東にイトメ山とエヴァ山を臨んだ緩斜面に広がっているが、現在はオリーヴと無花果の畑に覆われており、マヴロマティという小さな寒村となっている。1950年代の終わりから70年代初頭にかけて、アテネ大学のオルランドスによって中心部のアスクレピオス神域が発掘され、その後しばらく中断したものの、約10年前からクレタ大学のP・テメリス教授が主宰するメッセネ考古学協会によって大規模な発掘調査が進められている。筆者らはこれに建築調査班として参加し、1997年から市域南側のスタディオン地区の建築遺構の実測調査を行なっている。

調査は 1997 年夏に 1 週間ほど、㈱アジア航測の技術協力を得て、スタディオン地区の全体について模型へりによる空中撮影を行ない、写真測量を行なった。1998 年夏には、筆者とその研究室の学生 8 人が、「墓廟 III」と呼ばれるヘレニズム時代の建築遺構について実測調査を行ない、再度アジア航測の協力によって、新規発掘部分の空中撮影による写真測量を行なった。

#### 遺構の状況

1998 年の調査は、スタディオン地区の一角にある墓廟Ⅲについて行なった。墓廟Ⅲは、スタディオンを囲むコの字形のストアのうち、西側ストアの裏手に位置しており、都市の中心から下って来た大通りがプロピュロンを抜けた辺りに、墓廟 I および墓廟 II と隣接して配置されている。地元産の石灰岩で出来ており、現状の遺構は 4.5 m 角ほどの基壇部分が 2 段残っているのみで、上部の部材は破壊されバラバラの状態で付近から出土している。内部には床がなく長い石のスラブで仕切られた石棺が、2 つずつ巴に8 個配置されており、中心に正方形の部分が残されている。破壊された上部の部材は、およそ百数十ほどが周辺部から出土しており、建物の大半の部材が残っているようだ。基壇、壁、エンタブラチャー、屋根、それぞれの部材が出土しているが、最も多いのは屋根部材で今回 103 個を実測することが出来た。屋根の部材は扇形になっており、上面と側面に角度がついており、しかもその角度が 94° から 131° まで変化する。傾斜が急な部材は半径が小さく緩い部材は大きいので、屋根は明らかに円錐形でしかも反りを持っていたことがわかる。正確な建設年代はまだ研究中だが、石材に残された 2 種類の碑文によると、ヘレニズム時代に建設され、ローマ時代に再利用されたようだ。

#### 推定復原図試案

実測は残りの壁部材など約 20 個を除いて、大半が終了したので、現在の時点で推定される復原を試みた。基壇は下からユーティンテリア、クレピス下段、上段、トイコベートの4段で、それぞれは数cmずつ階段状にセットバックしている。この上に高さ約 63 cm の壁石が3段積まれて壁となる。壁が3段である理由は、壁の3段の高さからまぐさと敷居の高さを差し引くと、その高さが出土した扉の高さ 170 cm にほぼ等しくなる躯体ことによる。壁石には深目地が切ってあり、部材の縁を強調している。4隅には幅が約30 cm の角柱の柱形が彫られているが、礎盤も柱頭もついていない。入口の両側は約10 cm 幅の立て枠の形が彫られている。入口の最上段の壁石には、上部に切り込みが付けられており、ここにまぐさが納まるようになっている。出土したまぐさの部材の寸法はこの切り込みの寸法とぴったり適合する。

アーキトレーヴとコーニスは一つの部材からなり、エンタブラチャーとなっている。アーキトレーヴにはファスキアが、コーニスにはデンティルが彫られており、イオニア式ないしコリント式の特徴を持っている。アーキトレーヴの内側には、内側が円弧になった三角形の隅部材が設置されていた。この隅部材は、アーキトレーヴの内側を最上段の壁部材の内側面から数cmセットバックさせた部分に、載せられている。エンタブラチャーと隅石の上面には、屋根の最下層の部材を設置した表面仕上げの痕跡が円弧状に残っており、屋根が円形であったことが明らかである。

これに対応して屋根部材は上述したとおり、すべて扇形の部材でしかも外側の傾斜とその半径が部材によってそれぞれ違っている。したがって、屋根の形状は円錐形でしかも反りを持っていたことが分かる。出土した部材のうち、屋根頂部に置かれた円錐台状の部材4段分と、屋根最下部に置かれた外側が傾斜していない部材は位置が特定出来るが、その他の部材の正確な位置を特定するのは非常に難しい。というのは、風化や破損が激しく部材寸法の精度が粗いので、正確な半径や外側面の角度が計測出来ないからである。したがって、本報告では屋根の反りの曲線を最も簡単な曲線である円弧と仮定して、ほぼ完全な上部部材の角度と半径、下から2段めの部材の半径と角度から、屋根の反りの程度と石材の段数を推定して復原してみた。最頂部にはおそらく彫刻が配置されたと思われるが、それらしい彫刻は出土しておらず、全く分からない。屋根頂部の大きさにほぼ適合する2つの部材から成るコリント式柱頭が出土しているが、まだ調査中で明確なことが分からないので、復原図では柱頭なしで復原を試みた。

#### 墓廟Ⅲの特徴

この墓廟は方形の躯体の上に、円錐形でしかも反りがある屋根を載せたという点で、非常に特異な形状をしている。しかも、その位置はスタディオン地区の門であるプロピュロンに近接していることから、スタディオンでの競技を観戦にくる大勢の観客の眼を意識していたことが、容易に想像できる。つまりその形状といい位置といい、多くの人目に止まることを最初から意図していたことが伺える。おそらく裕福になった貴族の家が家門の富貴を誇示するために、建設したものと推測される。こうした墓は、小アジアのハリカルナッソスにあるマウソレイオンを頂点とする家形墓の伝統に連なるものである。反りのある屋根を持つ点では、小アジアのアッソスにあるローマ時代の「プブリウスの墓」が類例として挙げられる。

謝辞 本研究は、(財)前田記念工学振興財団の平成10年度助成金を受けました。

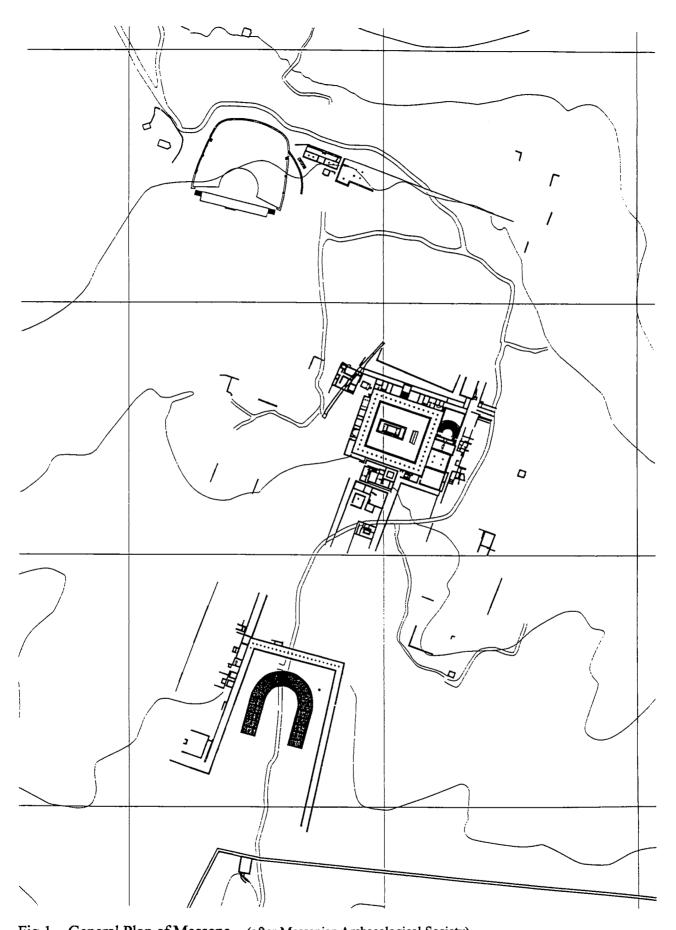
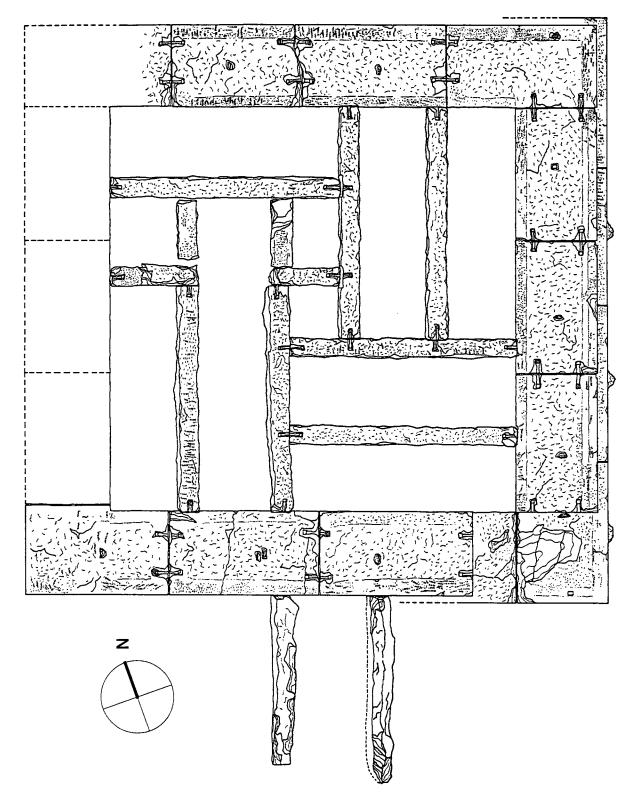
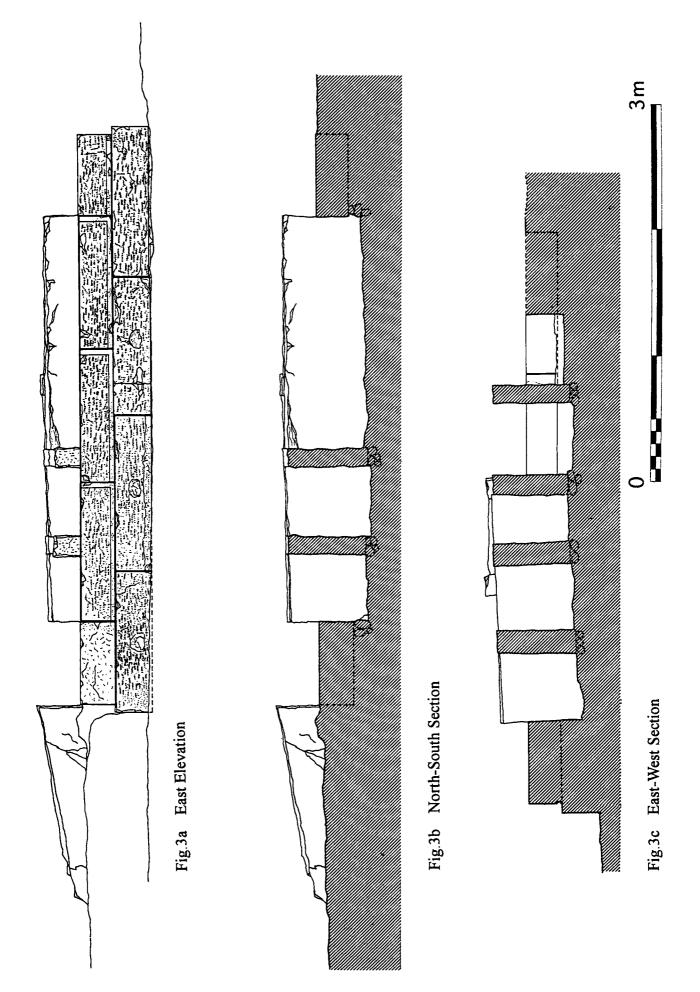


Fig.1 General Plan of Messene (after Messenian Archaeological Society)





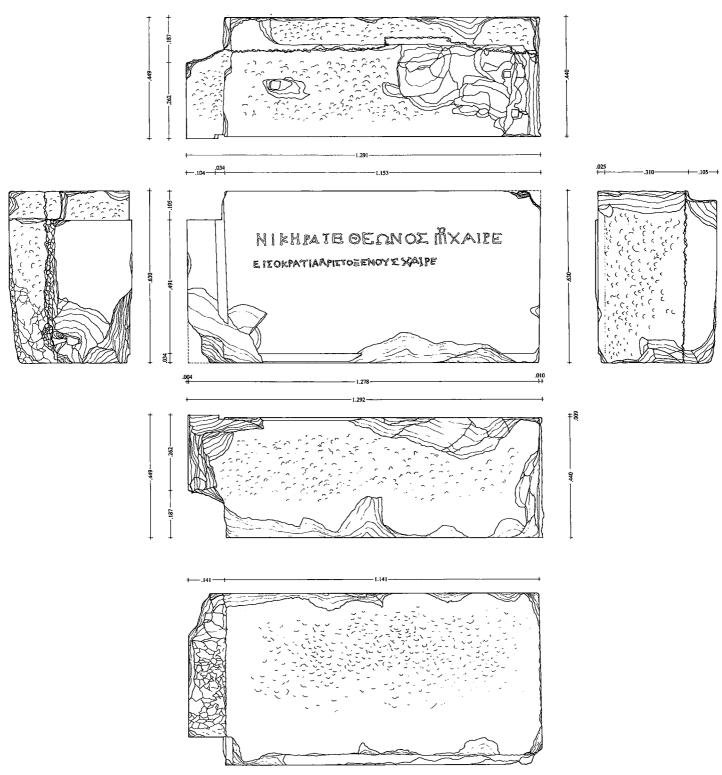
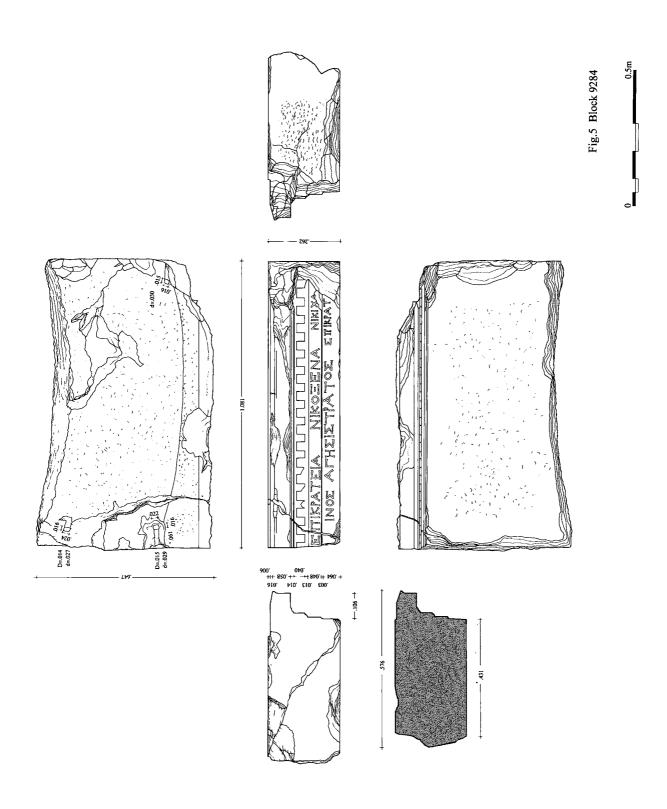


Fig.4 Block XI.96(9283)

0\_\_\_\_\_0.5m



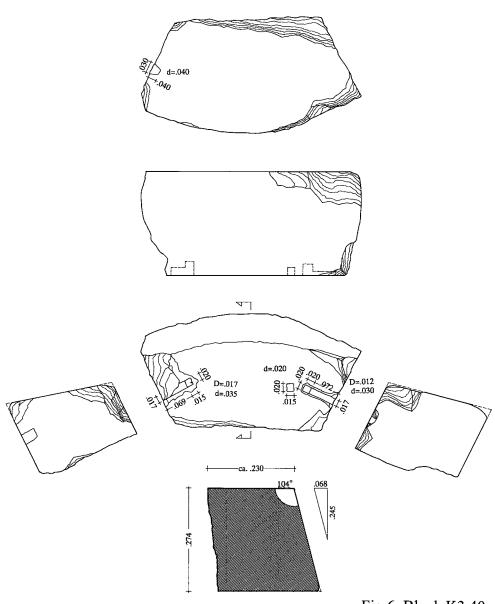


Fig.6 Block K3.40



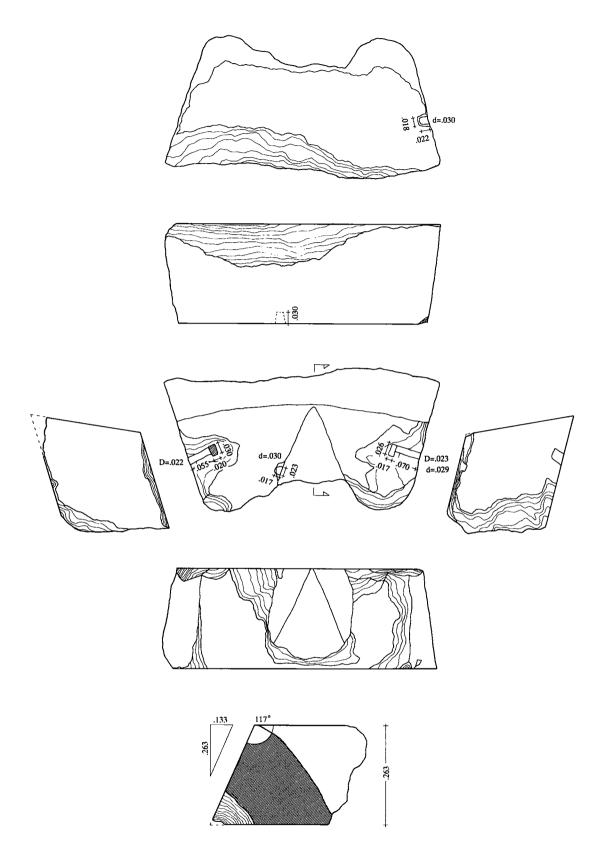


Fig.7 Block XI.117

0 0.5m

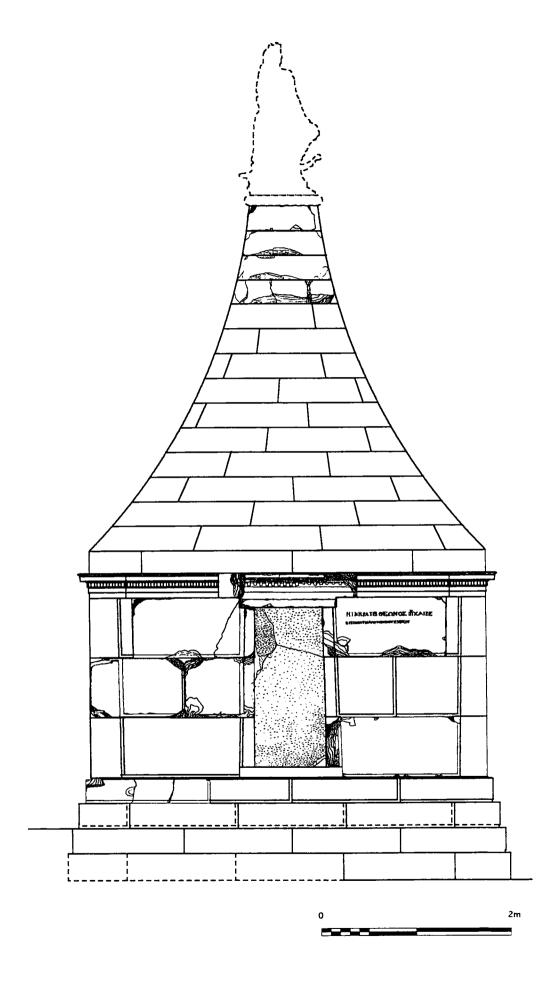


Fig.8 Trial Reconstruction of South Façade

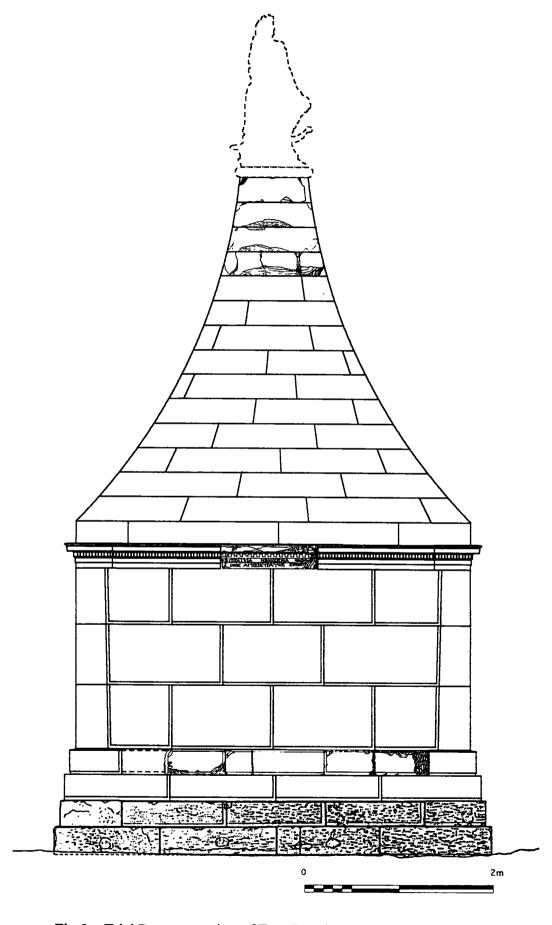


Fig.9 Trial Reconstruction of East Façade

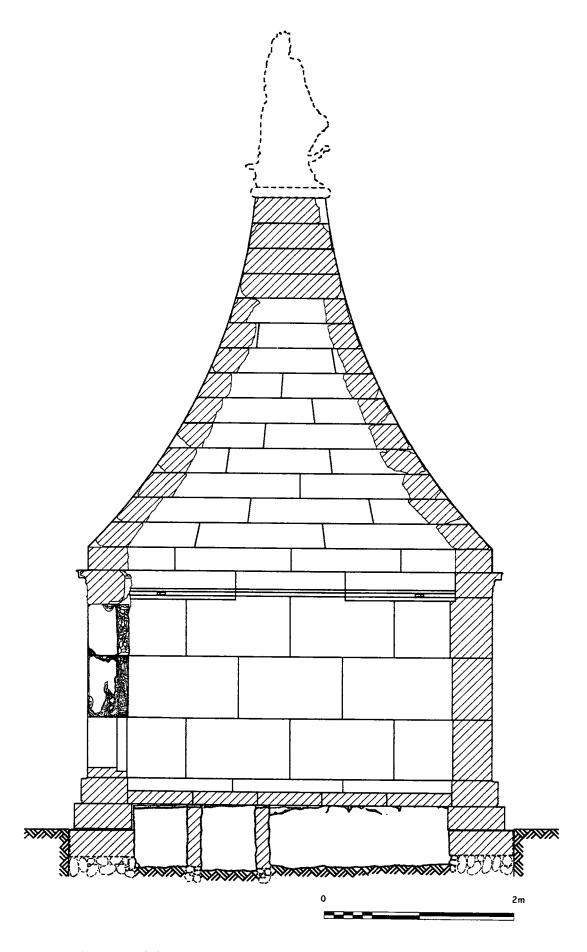


Fig.10 Trial Reconstruction of North-South Section

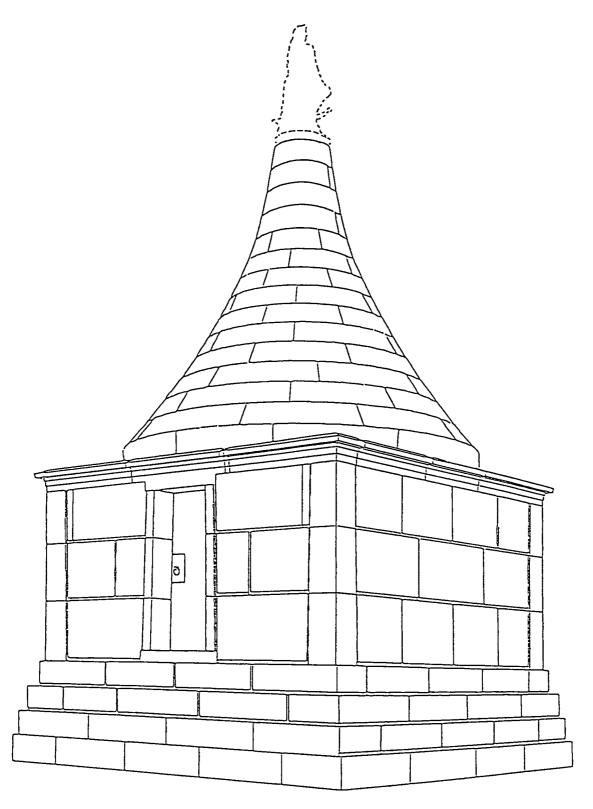


Fig.11 Perspective View from the Southeast

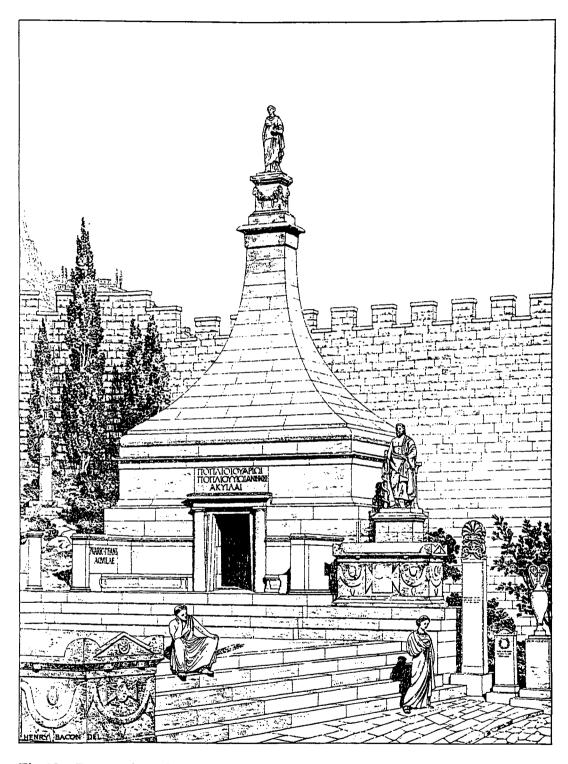


Fig. 12 Perspective View of the Tomb of Publius Varius, Assos



Pl.1 General View of the Stadion from the South



Pl.2 North Colonnade of the Stadion



Pl.3 General View of the Grave Monument III from the West



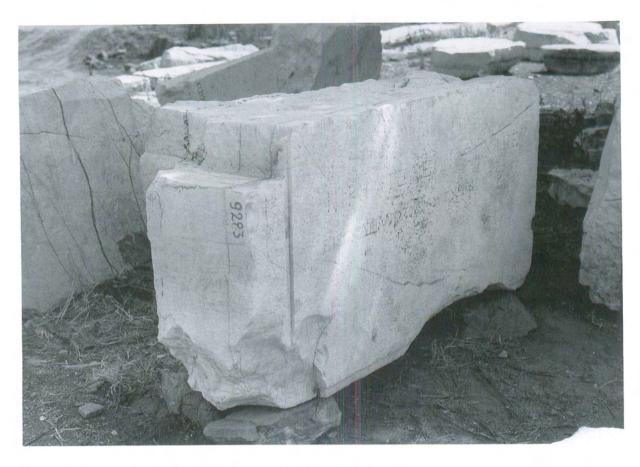
Pl.4 East Front



Pl.5 Toichobate Block, XI.119



Pl.6 Wall Block, K3.51



Pl.7 Wall Block, XI.96 (or no.9283), with inscription



Pl.8 Architrave-Cornice Block, K3.46



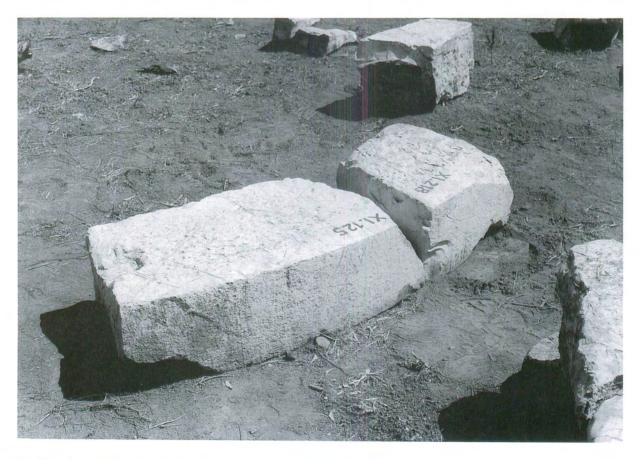
Pl.9 Architrave-Cornice Block, no.9284a,b, with inscription



Pl.10 Architrave-Cornice Block, no.9284a,b, upper part



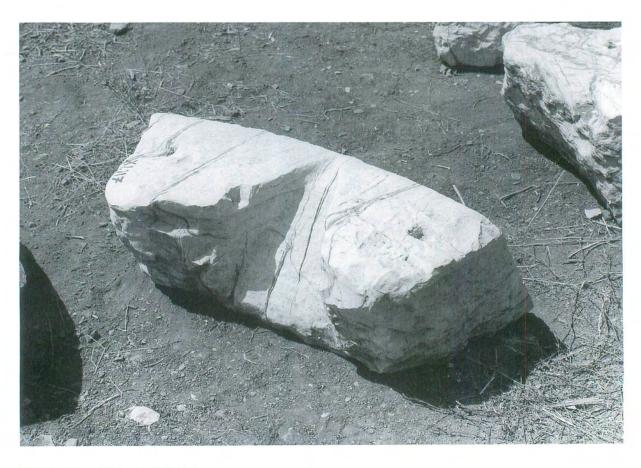
Pl.11 Corner Block, XI.129



Pl.12 Roof Blocks (the bottom course). XI.218, XI.125



Pl.13 Roof Block, XI.223



Pl.14 Roof Block, XI.117



Pl.15 Roof Blocks, K3.39a,b



Pl.16 Door Leaf

## MOUSA:熊本大学地中海古代建築文献情報データベースの インターネット公開

熊本大学 伊藤重剛

#### 1. 概要

熊本大学の西洋建築史研究室では、地中海をひとつの文明圏と考えて、そこに展開してきた建築の歴史的研究を1970年頃から組織的に行なってきた。この研究は、当時熊本大学教授だった堀内清治名誉教授が始められた研究で、とくに西洋建築の淵源となっているギリシア・ローマ建築を中心とした研究である。その後、この研究は私が引き継いでいるが、この研究のために当時から現在までに収集された文献は、単行本と各国の学術雑誌を含めておよそ3300件にものぼる。文献の内容は建築関係のみならず、考古学、美術史、歴史、哲学など広範な分野を含んでおり、大学の一研究室によるこの分野に関する文献のコレクションとしては、日本では希有のものと思われる。

研究室では、この文献コレクションについて、著者名、書名、論文タイトル名などのデータベースを作成し、研究室の学生諸君や研究仲間の文献情報検索の便を図ってきたが、今回このデータベースを MOUSA と命名し、インターネット上に広く公開して内外の研究者の便に資することにした。現在の段階で、このデータベースには単行本が1882件、学術雑誌の論文が35465件、総計37347件が登録されている。このデータベースの特徴は、研究室所蔵の単行本の情報が含まれるのは当然であるが、これに加えて欧米諸国の学術雑誌の著者、論文題目、巻号などを網羅的に掲載している点である。したがって、研究者がある特定の著者の論文を全て検索することも可能であるし、またある特定のテーマについて検索したい場合、関連するキーワードをタイトルに含む論文を全て検索することも可能である。検索時間は最大でも約5秒程度であり、研究者の要求に十分応えられるものである。データにはまだ不備な点が若干見られ、システムにもまだ改良する余地もあると思われるので、今後改善していくが、ともあれ現在のままでも十分用に足るものであり、今回公開することとした。

#### 2. 内容

MOUSA には以下の17種類の学術雑誌に掲載されている論文データが収録されている。

1. AJA	vol.1(1897) - vol.94(1990)
2. AM	vol.1(1876) - vol.105(1990)
3. AntKnst	vol.1(1958) - vol.31(1988)
4. AA	vol.1(1889) - vol.101(1990)
5. AS	vol.1(1951) - vol.40(1990)
6. BCH	vol.1(1889) - vol.101(1990)
7. BSA	vol.1(1877) - vol.113(1989)
8. Hesperia	vol.1(1932) - vol.59(1990)
9. Iraq	vol.24(1962) - vol.52(1990)

10. IstMitt vol.6(1955) - vol.39(1984) 11. JHS vol.1(1880) - vol.110(1990) 12. JNES vol.20(1961) - vol.49(1985) 13. JRS vol.1(1911) - vol.80(1990) **14. JSAH** vol.26(1967) - vol.49(1990) 15. Levant vol.1(1969) - vol.23(1991) 16. NSc vol.1(1948) - vol.39(1988) 17. RM vol.1(1886) - vol.97(1990)

#### 学術雑誌の略号

AJA: American Journal of Archaeology

AM: Mitteilungen des Deutschen Archaeologischen Instituts, Athenische Abteilung

AntKnst: Antike Kunst

AA: Archaeologischer Anzeiger

AS: Anatolian Studies

BCH: Bulletin de Correspondance Hellenique

BSA: Journal of British School of Athens

IstMitt: Mitteilungen des Deutschen Archaeologischen Instituts, Istanbueler Abteilung

JHS: Journal of Hellenic Studies

JNES: Journal of Near Eastern Studies

JRS: Journal of Roman Studies

JSAH: Journal of Society of Architectural Historians

NSc: Notizie degli Scavi di Antichita

RM: Mitteilungen des Deutschen Archaeologischen Instituts, Roemische Abteilung

#### 3. 文献の利用

データベースの文献は全て研究室の書庫に所蔵されており、とくに支障のない文献以外、一般に貸出しています。しかし、研究室では図書館のようなサービスは行わないので、文献のコピーなどは熊本大学図書館を通じて依頼するか、同じ文献を所蔵する他の図書館に依頼するなどして下さい。

#### 4. 連絡先

連絡はすべてe-mailで受け付けます。電話はご遠慮下さい。

伊藤研究室メールアドレス: itoj@arch.kumamoto-u.ac.jp

- 5. アクセスガイド
- 5-1. アクセスの方法

フロントページへのアクセスの方法は、現在、2 通りである。

1. 直接 URL をブラウザに入力する。

URL = http://corinth.arch.kumamoto-u.ac.jp/db/

- 2. 熊本大学のホームページ URL=http://www.kumamoto-u.ac.jp/ からたどる。
  - → 学部、センター、部局案内 → 工学部
  - → 環境システム工学科 → 建築系 → 伊藤重剛研究室とたどると、

『MOUSA: BOOKS AND JOURNALS DATABASE for Ancient Mediterranean Architecture』というページにたどり着くことが出来る。

今後、熊本大学付属図書館、文部省日本学術情報センターなどにリンクを依頼する予定である。

- 5-2. 各ページの説明
  - 1. フロントページ

URL = http://corinth.arch.kumamoto-u.ac.jp/db/

## **MOUSA**

熊本大学地中海古代建築文献情報データベース

# BOOKS AND JOURNALS DATABASE for Ancient Mediterranean Architecture

- About MOUSA
- Search Books
- Search Journals

©Copyright: Ito Lab., Kumamoto Univ., Japan, March 1999

<u>Back to Ito Lab. Homepage</u>

フロントページには4つのリンクがある。

『About MOUSA』をクリックすると、MOUSA についての説明ページにジャンプ出来る。

『Search Books』をクリックすると、伊藤研究室の蔵書検索ページへジャンプ出来る。

『Search Journals』をクリックすると、伊藤研究室所蔵の学術雑誌に掲載されている論文の検索ページ ヘジャンプ出来る。

ページの一番下に伊藤研究室のホームページのフロントページへのリンクがある。

#### 2.About MOUSAページ

URL = http://corinth.arch.kumamoto-u.ac.jp/db/about1.html

## **About BOOKS and JOURNALS DATABASE**

#### Back to Top Page

- fl. MOUSAって何?
- 2. MOUSA に含まれる

データ

- 3. 学術雑誌の略号
- 4. 検索の仕方
- <u>5. ドイツ語、フランス</u>

#### 語等の標記

- 6. 文献の利用方法
- 7. 問い合わせ先

■ MOUSA は、熊本大学地中海古代建築文献情報 データベースの名称です。

熊本大学の西洋建築史研究室では、古代ギリシア・ローマの 建築を中心に、地中海を一つの文明圏と考えてこの地方の建築 を研究してきました。そしてこれに必要な文献を組織的に収集 してきましたが、その範囲は建築のみならず考古学、美術史、 歴史、哲学など、広範な分野に及んでいます。今回このコレク ションの文献情報データベースを、MOUSAと名付けてインター ネットで公開し、全国の研究者の便宜を図ることとしましたの で、どうぞご利用下さい。

現在のデータ数は、単行本 1882 件、学術雑誌の論文 35465 件で、総計 37347 件に上ります。システムは改良中でまだ不十分な点もありますが、著者、タイトルに含まれる単語などをキーワードとして検索下さい。

このページは、このデータベースについての説明のページである。 データベースの内容、雑誌略号、検索の仕方等について、説明している。

#### 3.Books Search ページ

URL = http://corinth.arch.kumamoto-u.ac.jp/db/books.asp

- · · · ·	BOOKS SEARCH				
Sear	ch				
Authors	and				
Title	and				
Year	~ Order by year Ascending				
Search					
	Search Journals / Back to Top Page				
	©Copyright: Ito Lab., Kumamoto Univ., Japan, March 1999				
Resu	ılt				
	を入力して下さい				
ŀ	ードが 500 件を越える場合には、条件を絞り込んで下さい。 				

このページは単行本の検索を行うためのページである。

検索のキーワードとして、Author (著者)、Title (タイトルの中に含まれる単語)、Year (発行年)を入力して、Search をクリックすれば、Result のところに結果が表示される。1ページに50件まで表示されるが、それを超える場合は複数ページに表示される。キーワードは英数半角で入力する。検索結果表示は、古い順か新しい順かの際に古いものから表示させるか選択することが出来る。

なお、このページからは、Journals Search ページとフロントページにジャンプすることが出来る。

#### 4.Journals Search ページ

URL = http://corinth.arch.kumamoto-u.ac.jp/db/journals.asp

	JOURNALS SEARCH
Search	
Journals	
Authors	and
Title	and
Year	∼ Order by year Ascending ▼
Sea	rch Reload
	Search Books / Back to Top Page
	©Copyright: Ito Lab., Kumamoto Univ., Japan, March 1999
Resu	It
検索条件	を入力して下さい
抽出レコードが 500 件を越える場合には、条件を絞り込んで下さい。 	

このページは学術雑誌の論文を検索するためのページである。

検索のキーワードとして、Author (著者)、Title (タイトルの中に含まれる単語)、Year (発行年)を入力して、Search をクリックすれば、Result のところに結果が表示される。雑誌毎に選択して検索することも可能である。1ページに50件まで表示されるが、それを超える場合は複数ページに表示される。キーワードは英数半角で入力する。検索結果表示は、古い順か新しい順かの際に古いものから表示させるか選択することが出来る。

なお、このページからは Books Search ページとフロントページにジャンプすることが出来る。

## 平成8~10年度文部省科学研究費補助金 研究成果報告書

西洋建築史における建築技衛の比較研究 及び地中海建築情報のインターネット化

編集・発行 860-8555 熊本市黒髪 2 -39-1

熊本大学工学部環境システム工学科

伊藤 重剛

e-mail: itoj@arch.kumamoto-u.ac.jp

Tel. fax 096-342-3586

発 行 年 平成11年3月

印刷 コロニー印刷