香川大学農学部学術報告 第39巻 第1号 113~124, 1987

四国地方の中時間確率ハイエトグラフ 算定法に関する研究 降雨特性との関係について

鎌 田 萬

RESEARCH ON METHOD OF CALCULATION OF MEDIUM TIME PROBABILITY HYETOGRAPHS IN SHIKOKU DISTRICT FOR THE RELATION OF RAINFALL CHARACTERISTICS

Takashi KAMADA

In flood control and water utilization planning, it is indispensable to set up the base flood at the standard spot in the planning, and of this base flood, for calculating the design hydrograph, the method of calculating a proper probability hyetograph is required.

However, as for this method of calculating a probability hyetograph, since it is a difficult problem to make its rainfall waveform by the most realistic expression, at present, there is the feeling that this research has been still left behind.

Accordingly, the author has carried out the investigation and research on the method of calculation which approximates the actual rainfall waveform of the heavy rainfalls occurred recently and in the past, taking Shikoku district as the object

Consequently, in the method of calculating a medium time probability hyetograph, it was decided to adopt probability time rainfall as its base quantity, and to determine it according to the equation for probability rainfall intensity, thus the author has proposed three methods of using R_1 and R_6 , R_3 and R_{12} , and R_6 and R_{12} .

As the results of this research, it was clarified that as for the most rational method of calculation, there was the relation with rainfall characteristics, and it was able to be clarified also that when the rainfall characteristics are represented by A/B, in the case of nearly A/B>3, by applying the method using R_3 and R_{12} , in the case of 3>A/B>2, by applying the method using R_6 and R_{12} , and in the case of A/B<2, by applying the method using R_1 and R_2 to the calculation, the good analysis was feasible.

治水・利水計画においては、計画基準地点の基本高水を設定することが不可欠であり、この基本高水のうち、計画 ハイドログラフの算定には、適正な確率ハイエトグラフの算定法が必要となる。

しかしながら、この確率ハイエトグラフの算定法については、その降雨波形をもっとも現実的な表現で作製することが、むづかしい問題であるので、現在、これらの研究は、まだ、とり残されている感がする。

したがって、筆者は、この算定法について、四国地方を対象とし、近年、過去に発生した豪雨の現実の降雨波形に 近似となる算定法につき調査・研究を行なってきた。

そして、中時間確率ハイエトグラフの算定法においては、その基本量は、確率時間降雨量を採用し、確率降雨強度式より求めることとし、 R_1 と R_6 、また、 R_3 と R_{12} 、さらに、 R_6 と R_{12} を用いる 3 方法を提唱してきた。

本研究の結果,もっとも合理的な算定法については,降雨特性との関係があることも明らかにし,降雨特性を A/B

香川大学農学部学術報告 第39巻 第1号(1987)

で表現すると、おおよそ、A/B > 3 のときは、 R_3 と R_{12} を用いた方法、3 > A/B > 2 のときは、 R_6 と R_{12} を用いた 方法、A/B < 2のときは、R1とR6を用いた算定法を適用すると、良い解析のできることを明らかにすることができ た。

1 まえがき

洪水調節用の治水容量、また、上水・工水・灌漑用水などの利水容量確保の多目的ダム建設計画、さらに、内水災 害防除用のポンプ排水機場の建設計画などにおいては、その計画基本量は、その計画基準地点の計画ハイドログラフ が不可欠なものとなり、この解析の入力には、その地点の、もっとも現実的な降雨波形をした確率ハイエトグラフの 算定法(4.5)が必要となる。

したがって、筆者は、近年、この確率ハイエトグラフの算定法について調査研究を行ない、その対象地点について は、四国地方を選び、昭和59年は、四国地方の各地方気象台(67)、すなわち、高松・松山・徳島・高知地方気象台、昭 和60年は、四国地方の各県で、比較的に降雨量が多く、また、時間別降雨資料がよく調査整理されている地点⁽⁸⁾、すな わち、香川県は塩江、愛媛県は宇和島、徳島県は日和佐、高知県は本山を選び、調査研究を行ってきた。

本研究においては、昭和61年に調査研究を行った、香川県は五名、愛媛県は久万、徳島県は穴吹、高知県は佐川に ついて報告し、降雨波形をもっとも現実的な表現で作製することのできる中時間確率ハイエトグラフの算定法につい ては、その地点の降雨特性との関係についても、さらに深く考察し、知見をえることにした。

2 代表地点の確率降雨量の解析

本研究における四国地方代表地点の選定については、昭和59年と60年に、すでに、調査研究を行なってきた地点を

Table 1 四国代表地点の時間別確率降雨量

単位 mm

							,,,,,	, 424-07		*****						4	124	111111
77tz	· .	tr:				時	間	別	確	率	降	া	ij	量				
確	率	年	1	時	間	2	時	間	3	時間		6	時	間	12	B.	Ŧ	間
五.	名		,											٠				,
		200			83			140		211				297				14
		100			75			126		186				264			3	67
		50			68			113		162				232				22
		30			63			103		144				209			2	89
		20			58			95		131				191			2	63
久	万							-										
		200			53					99				159			2	63
		100			50					95				149			2	42
		50			47				٠	89				140			2	22
		30			45					85				132			2	07
		20			44					82				126			1	94
穴	吹											-						
		200			87			135		197				341			4	59
		100			78			121		175				298			4	05
		50			69			108		154				256			3	53
		30			63			99		139				227				15
		20			58			91		127				205			2	86
佐	ЛГ																	
		200			127			189		215				358			4	73
		100			117			175		203				327				37
		50			107			160		189				297			4	01
		30			100			149		179				275				73
		20			94			140		170				257			3	51

114

除き、四国地方の各県で比較的に降雨量が多く,また,時間別降雨量の資料がよく調査整理されている地点,すなわ ち,香川県は五名,愛媛県は久万,徳島県は穴吹,高知県は佐川を選ぶことにした。

そして、各地点の降雨資料については、五名は、香川県五名ダム管理事務所の昭和32年から60年まで、久万は、松山地方気象台久万観測所の昭和30年から60年まで、穴吹は、徳島地方気象台穴吹観測所の昭和32年から60年まで、佐川は、高知地方気象台佐川観測所の昭和30年から60年までの資料を採用することにし、各地点ともに、時間別降雨資料は、降雨継続時間、1時間、2時間、3時間、6時間、12時間の毎年の最大値を調査、抽出することにした。

つぎに、確率降雨量の解析^(1,2,3) においては、この資料を基に、解析法は、岩井法を適用、確率年は、200年、100年、50年、30年、20年のものを算出することにした。

その解析結果については、Table 1 に示すとおりのものとなった。

3 代表地点の過去豪雨時のハイエトグラフ

四国地方の代表地点において、過去に発生した大豪雨の発生日については、調査資料のうち、五名と穴吹は、12時間最大降雨量が約200mm以上で1時間最大降雨量が約50mm以上、久万は、12時間最大降雨量が約150mm以上で1時間最大降雨量が約300mm以上で1時間最大降雨量が約80mm以上のものを調査、抽出することにした。

その結果,五名においては,昭和54年9月30日,昭和49年7月6日,昭和36年9月16日,久万においては,昭和45年8月21日,昭和39年9月25日,昭和36年9月16日,穴吹においては,昭和54年9月30日,昭和51年9月11日,昭和45年8月21日,佐川においては,昭和50年8月17日,昭和44年9月14日のものを抽出し,その降雨のハイエトグラフについて調査した。

この調査した降雨をハイエトグラフとして図示したものは、Fig 1 から Fig 11 に示すものである。

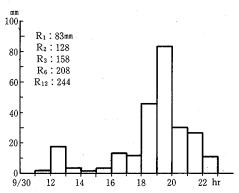


Fig.1 五名の昭54.9.30のハイエトグラフ

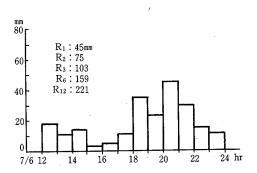


Fig. 2 五名の昭49.7.6のハイエトグラフ

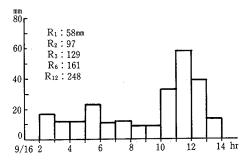


Fig. 3 五名の昭36.9.16のハイエトグラフ

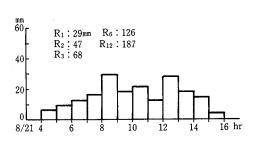


Fig. 4 久万の昭45.8.21のハイエトグラフ



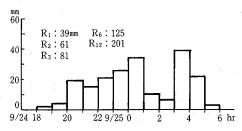


Fig. 5 久万の昭39.9 25のハイエトグラフ

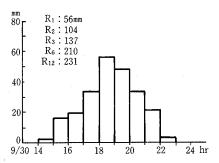


Fig. 7 穴吹の昭54 9 30のハイエトグラフ

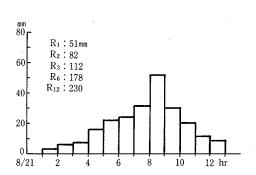


Fig. 9 穴吹の昭45.8.21のハイエトグラフ

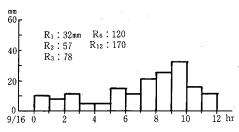


Fig. 6 久万の昭36.9.16のハイエトグラフ

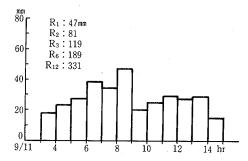


Fig 8 穴吹の昭51 9 11のハイエトグラフ

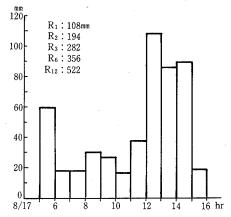


Fig. 10 佐川の昭50.8.17のハイエトグラフ

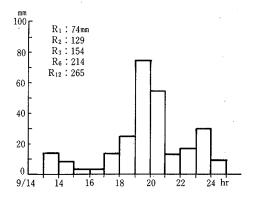


Fig. 11 佐川の昭44.9 14のハイエトグラフ

鎌田 萬 降雨特性との関係について

4 代表地点の確率ハイエトグラフの算定

代表地点の過去豪雨のうち,もっとも降雨量の多い代表豪雨については,五名は、昭和36年9月16日のもので,このときの $R_1=58\,\text{mm}$ は 20年確率, $R_2=97\,\text{mm}(1/20)$, $R_3=129\,\text{mm}(1/20)$, $R_6=161\,\text{mm}(1/10)$, $R_{12}=248\,\text{mm}(1/20)$, 久万は,昭和39年9月25日のもので,このときの $R_1=39\,\text{mm}(1/10)$, $R_2=61\,\text{mm}(-)$, $R_3=81\,\text{mm}(1/20)$, $R_6=125\,\text{mm}(1/20)$, $R_{12}=201\,\text{mm}(1/30)$, 穴吹は,昭和54年9月30日のもので, $R_1=56\,\text{mm}(1/20)$, $R_2=104\,\text{mm}(1/50)$, $R_3=137\,\text{mm}(1/30)$, $R_6=210\,\text{mm}(1/20)$, $R_{12}=231\,\text{mm}(1/10)$, 佐川は,昭和50年8月17日のもので, $R_1=108\,\text{mm}(1/50)$, $R_2=194\,\text{mm}(1/200)$, $R_3=282\,\text{mm}(1/200)$, $R_6=356\,\text{mm}(1/200)$, $R_{12}=522\,\text{mm}(1/200)$ であった。

したがって、本研究の確率ハイエトグラフ解析の確率年については、五名・久万・穴吹は、20年確率ハイエトグラフ、佐川は、100年確率ハイエトグラフについて、算定法は、筆者が提唱している3方法(6)を適用、解析を行うことにした。

4-1 R₁と R₆を用いたとき

この確率ハイエトグラフの算定法においては、その基本量は、1時間と6時間確率降雨量を採用、算定した確率降 雨強度式を用いて解析する方法である。

このときの各代表地点の Talbot 式, 地方定数については, Table 2 に示すとおりのものとなった。

tal.	ŀ	確率年			確	率	降	雨	量		地	方	定	数
地	点	惟	半 年	l	時	間		6	時	間	а			b
五.	名		20			mm 58				mm 191		353		508
久	万		20			44				126		201		3.57
穴	吹		20			58				205		416		6.17
佐	Л		100			117				327		510		3.36

Table 2 R₁ と R₆ を用いた Talbot 式の地方定数

また,この地方定数を用いて,五名・久万・穴吹は,20年確率ハイエトグラフ,佐川は,100年確率ハイエトグラフを解析した結果については, Fig. 12 から Fig. 15 に示すとおりのものとなった。

4-2 R₃ と R₁₂ を用いたとき

この確率ハイエトグラフの算定法においては、その基本量は、3時間と12時間確率降雨量を採用、算出した確率降 雨強度式を用いて解析する方法である。

このときの各代表地点の Talbot 式、地方定数については、Table 3 に示すとおりのものとなった。

また、この地方定数を用いて、五名・久万・穴吹は、20年確率ハイエトグラフ、佐川は、100年確率ハイエトグラフを解析した結果については、Fig 16 から Fig 19 に示すとおりのものとなった。

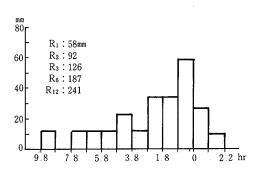


Fig 12 五名の R₁ と R₆ を用いた20年確率

ハイエトグラフ

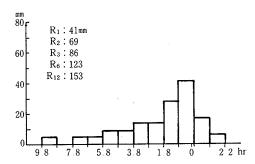


Fig. 13 久万の R₁ と R₆ を用いた20年確率 ハイエトグラフ

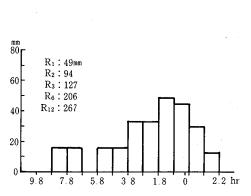


Fig. 14 穴吹の R₁ と R₆ を用いた20年確率 ハイエトグラフ

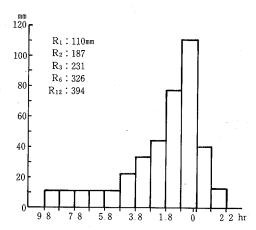


Fig. 15 佐川の R₁ と R₆ を用いた100年確率 ハイエトグラフ

Table 3 R₃ と R₁₂ を用いた Talbot 式の地方定数

地	点	確率	年		確	率	降	雨	量		地	方	定	数
		ME ====		3	時	間		12	時	間	a			b
Ŧī.	名		20			mm 131				mm 263		398		607
久	万		20			82				194		358		10 08
穴	吹		20			127				286		493		8.64
佐	Л		100			203				437		706		7.49

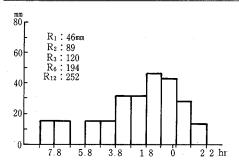


Fig. 16 五名の R₃ と R₁₂ を用いた20年確率 ハイエトグラフ

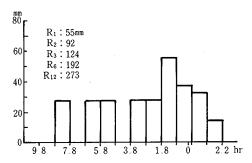


Fig 18 穴吹の R₃ と R₁₂ を用いた20年確率 ハイエトグラフ

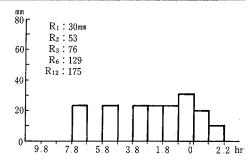


Fig 17 久万の R₃ と R₁₂ を用いた20年確率 ハイエトグラフ

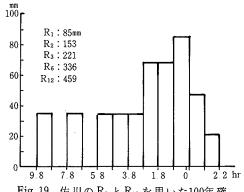


Fig. 19 佐川の R₃ と R₁₂ を用いた100年確 率ハイエトグラフ

鎌田 萬 降雨特性との関係について

4-3 R₆ と R₁₂ を用いたとき

この確率ハイエトグラフの算定法においては、その基本量は、6時間と12時間確率降雨量を採用、算出した確率降 雨強度式を用いて解析する方法である。

このときの各代表地点の Talbot 式, 地方定数については, Table 4 に示すとおりのものとなった。

地	点	確	率	年		i	確	率	降	雨	量		地	方	定	数
		1416		- 1 -	6		時	間		12	時	間	a			b
五	名			20				mm 191				mm 263		424]	726
久	万			20				126				194		421		14.04
穴	吹			20	[205				286		472		7.80
佐	Л			100				327	İ			437		660		608

Table 4 R₆ と R₁₂ を用いた Talbot 式の地方定数

また、この地方定数を用いて、五名・久万・穴吹は、20年確率ハイエトグラフ、佐川は、100年確率ハイエトグラフを解析した結果については、Fig. 20 から Fig. 23 に示すとおりのものとなった。

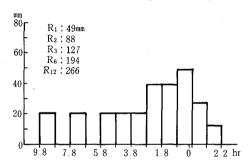


Fig. 20 五名の R₆ と R₁₂ を用いた20年確率 ハイエトグラフ

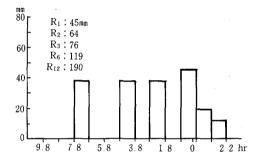


Fig. 21 久万の R₆ と R₁₂ を用いた20年確率 ハイエトグラフ

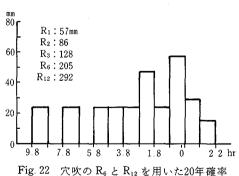


fig. 22 欠吹の R₆ と R₁₂ を用いた20年確率 ハイエトグラフ

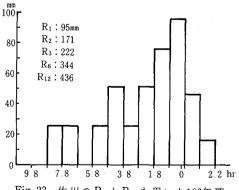


Fig. 23 佐川の R₆ と R₁₂ を用いた100年確 率ハイエトグラフ

5 考 察

降雨波形をもっとも現実的な表現で作製できる確率ハイエトグラフの算定法の考察については、各代表地点の代表 豪雨ハイエトグラフと筆者が提唱している3方法で解析した確率ハイエトグラフを比較、考察することにした。

この考察方法については、各時間別降雨量の絶対値よりの考察と、各時間別降雨量を降雨強度に変換し、降雨強度

120

香川大学農学部学術報告 第39巻 第1号(1987)

曲線の線型よりの考察の2方法で行った。

そして、もっとも現実的な降雨波形となる確率ハイエトグラフの算定法については、その地点の降雨特性との関係があることも明らかとなったので、もっとも合理的な算定法は、これらとの関係より見出すことにした。

5-1 降雨量絶対値より考察

この考察においては、代表豪雨には、五名は昭和36年9月16日、久万は昭和39年9月25日、穴吹は昭和54年9月30日、佐川は昭和50年8月17日を選び、各代表地点、それぞれ、各算定法で解析した確率ハイエトグラフとの比較を行った。

そして、それぞれ、各時間別降雨量の絶対値、 R_1 、 R_2 、 R_3 、 R_6 、 R_{12} を算出し、比較、考察を行った。その考察結果については、Table 5 に示すとおりのものとなった。

算 定 法	R ₁	R ₂	R ₃	R ₆	R ₁₂	適合	度
五名(1/20)	mm	mm	uńu	mm	mm		
S 36 . 9 . 16	58	97	129	161	248		
確率年	1/20	1/20	1/20	1/10	1/20		
R_1, R_6	58	92	126	187	241		
R_3 , R_{12}	46	89	120	194	252		
R_6 , R_{12}	49	88	127	194	266		
 久万(1/20)							
S 39 - 9 . 25	39	61	81	125	201		
確率年	1/10	_	1/20	1/20	1/30		
R_{t} , R_{6}	41	69	86	123	153		
R_3 , R_{12}	30	. 53	76	129	175		
R ₆ , R ₁₂	45	64	76	119	190	0	
穴吹(1/20)							
\$ 54 9 . 30	56	104	137	210	231		
確率年	1/20	1/50	1/30	1/20	1/30		
R_1 , R_6	49	94	127	206	267	0	
R_3 , R_{12}	55	92	124	192	273		
R ₆ , R ₁₂	57	86	128	205	292		
佐川(1/100)							
S 50.8 17	108	194	282	356	522		
確率年	1/50	1/200	1/200	1/200	1/200		
R_1 , R_6	110	187	231	326	394		
R_3, R_{12}	85	153	221	336	459		
R_{6}, R_{12}	95	171	222	344	436	0	

Table 5 降雨量絶対値より考察 その1

また、高松・松山・徳島・高知・塩江・宇和島・日和佐・本山のものについては、Table 6 に示すとおりのものとなった。

5-2 降雨強度曲線型より考察

この考察においては,各代表地点,各ハイエトグラフの各時間別降雨量を降雨強度に変換し,それぞれ,1時間,2時間,3時間,6時間,12時間の降雨強度を I_1 , I_2 , I_3 , I_6 , I_{12} とし,降雨強度の線型については, $\frac{I_1-I_{12}}{11}$, $\frac{I_2-I_{12}}{10}$, $\frac{I_3-I_{12}}{9}$, $\frac{I_6-I_{12}}{6}$ の値を算出し,比較,考察をした。

そして、五名・久万・穴吹・佐川の考察結果については、Table 7に示すとおりのものとなった。

また、高松・松山・徳島・高知・塩江・宇和島・日和佐・本山のものについては、Table 8 に示すとおりのものとなっ

鎌田 萬 降雨特性との関係について

Table 6 降雨量絶対値より考察 その 2

算 定 法	R ₁	R ₂	R₃	R ₆	R ₁₂	適合度
高松(1/50)	mm	mm	mm	mm	mm	
S 25 . 8 . 6	67	100	114	126	135	
確率年	1/100	1/100	1/50	1/20	1/10	
R ₁ , R ₆	66	96	115	152	174	
R ₃ , R ₁₂	63	92	110	146	171	
R ₆ , R ₁₂	64	93	111	147	169	Ö
松山(1/100)						,
S 54 - 6 - 27	41	68	86	120	145	
確率年	1/20	1/50	1/50	1/200	1/100	1
R ₁ , R ₆	57	80	92	114	126	
R ₃ , R ₁₂	59	85	99	127	144	0
R ₆ , R ₁₂	40	62	80	114	140	1
徳島(1/50)						
S 25.9.3	87	139	182	227	241	
確率年	1/20	1/50	1/100	1/50	1/30	
R ₁ , R ₆	101	151	176	226	260	
R ₃ , R ₁₂	99	145	172	228	262	0
R ₆ , R ₁₂	90	141	168	225	267	0
高知(1/100)				***************************************		
S 51 . 9 . 12	96	129	203	319	434	
確率年	1/20	1/20	1/30	1/100	1/200	
R_1, R_6	122	189	231	317	376	
R ₃ , R ₁₂	129	200	244	336	409	
R ₆ , R ₁₂	104	172	215	312	395	0
塩江(1/50)						
S 54 9 30	83	139	176	240	254	
確率年	1/50	1/50	1/50	1/30	1/20	*
R ₁ , R ₆	84	137	177	267	345	0
R ₃ , R ₁₂	75	132	168	248	304	
R ₆ , R ₁₂	98	156	187	259	310	
宇和島(1/50)						,
S 47.7.23	53	80	107	157	196	
確率年	1/20	1/50	1/50	1/50	1/30	
R ₁ , R ₆	59	91	112	159	196	
R ₃ , R ₁₂	55	87	112	160	218	
R ₆ , R ₁₂	50	77	104	168	218	0
日和佐(1/50)						
S 41 8 16	92	151	178	225	281	
確率年	1/20	1/50	1/50	1/30	1/20	
R ₁ , R ₆	109	163	190	244	278	
R ₃ , R ₁₂	76	134	171	252	312	0
R ₆ , R ₁₂	58	102	146	228	309	
本山(1/50)						
S 58 . 9 . 28	102	157	184	227	290	
確率年	1/100	1/50	1/50	1/50	1/10	
R ₁ , R ₆	95	141	170	222	256	
R ₃ , R ₁₂	98	154	198	282	412	0

香川大学農学部学術報告 第39巻 第1号(1987)

 $\underline{\mathbf{I}_1 - \mathbf{I}_{12}}$ $I_2 - I_{12}$ $\underline{I_3-I_{12}}$ $I_6 - I_{12}$ 算 定 法 適 度 合 11 10 五名(1/20) S 36 9 16 3.4 2.8 2.6 **D1.0** R_1, R_6 3.5 2.6 2.4 1.8 0 R_{3}, R_{12} 2.3 2.4 2.1 1.8 R_6 , R_{12} 2.5 2.2 2.2 1.7 久万(1/20) S 39.9.25 **2.0** 1.4 1 1 0.7 R_1, R_6 2.6 2.2 1.8 1.3 R₃, R₁₂ 1-4 1.2 1.1 1.2 R6, R12 2-6 1.6 1.0 0.7 0 穴吹(1/20) S 54-9.30 **(1)3.4 ①3.3** (D3.0) (J)2.7 R_{I}, R_{6} 2.5 2.5 2.2 2.0 0 R_3 , R_{12} 2.9 2.3 2.0 1.5 R_6 , R_{12} 3.0 1.9 2.1 1.7 佐川(1/100) S 50 8 17 5..8 5.3 5.6 2.5 R₁, R₆ 7.0 6.1 4.9 3.5 R₃, R₁₂ 4.3 3.9 4.0 3.0 R₆, R₁₂ 5.4 5.0 4.2 3.5 0

Table 7 降雨強度線型より考察 その1

た。

5-3 考 察

つぎに、降雨波形がもっとも現実的な表現で作製できる確率ハイエトグラフの算定法と降雨特性との関係については、降雨特性の表現は、 $\frac{I_1-I_{12}}{11}=A$ 、 $\frac{I_6-I_{12}}{6}=B$ とし、A/Bで表わすことにした。

この A/B ともっとも適合性のよい算定法については、四国地方の代表地点、すべて、Table 9 と Fig. 24 に示すことにした。

すなわち、Table 9、および、Fig. 24 をみると、もっとも現実の降雨波形に適合性のよい確率ハイエトグラフの算定法と降雨特性 A/Bの値との関係については、おおよそ、A/B>3 のときは、 R_3 と R_{12} を用いた方法、 $3<\frac{A}{B}<2$ のときは、 R_6 と R_{12} を用いた方法、A/B<2 のときは、 R_6 を用いた方法を採用すると良き算定のできることを明らかにすることができた。

6 結 語

治水・利水施設計画に採用される計画ハイドログラフの解析においては、適正な確率ハイエトグラフが不可欠となる。

しかるに、これらの算定法の研究については、現在、まだ、とり残されている感がする。

したがって,筆者は,この算定法について,近年,過去に発生した現実の降雨波形に,できるだけ近似となる算定法について研究し,その算定法については, R_1 と R_6 を用いる方法と R_3 と R_{12} を用いる方法,さらに, R_6 と R_{12} を用いる方法を提唱してきた。

そして、四国地方の各県において、代表地点を選び、調査、研究を行ってきた。

その結果,降雨波形をもっとも現実的な表現で作製できる確率ハイエトグラフの算定法については,その地点の降雨特性との関係があることの知見をえることができた。

すなわち, 降雨特性を A/B で表わすと, おおよそ, A/B > 3 のときは, R₃ と R₁₂ を用いた方法, 3 > A/B > 2 の

鎌田 萬 降雨特性との関係について

Table 8 降雨強度線型より考察 その2

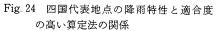
	ĭ _ ĭ	Y _ Y	T_T	I I .		
算 定 法	$\frac{\mathbf{I_1} - \mathbf{I_{12}}}{11}$	$\frac{I_2 - I_{12}}{10}$	$\frac{I_3 - I_{12}}{9}$	$\frac{\mathbf{I}_6 - \mathbf{I}_{12}}{6}$	適合	ì 度
高松(1/50)						
S 25.8.6	5.1	4.0	3.0	1.7		
R_1, R_6	4.6	33	2.6	1.7)
R_{3}, R_{12}	4.5	3.2	2 6	1.7		
R ₆ , R ₁₂	46	3.3	2.6	1.7		
松山(1/100)						
S 54 6 27	⊕2 6	⊕2 . 2	⊛1.8	⊕1.3		
R_1, R_6	4.3	3.0	2.3	1.3		
R_{3}, R_{12}	4.3	3.1	2.3	1.5)
R ₆ , R ₁₂	2.5	1.9	1.7	1.2		
徳島(1/50)						
S 25 . 9 . 3	6.1	5.1	⊕46	⊕3 - 0		
R_1, R_6	7.2	5.4	4.1	2.7		
R_3 , R_{12}	7.0	5.1	3.9	27		
R ₆ , R ₁₂	6 - 2	5.0	3.8	2.7)
高知(1/100)						
S 47 9 15	6.2	5.3	4.3	2.3		
R_1 , R_6	8 3	6.4	5.1	3.7		
R_3 , R_{12}	8.6	6.6	5.2	3.7		
R_{6}, R_{12}	6.4	5.3	43	3 2)
塩江(1/50)	-					
S 54 9 30	⊕5.7	⊕50	①4 · 2	3.2		
R_1 , R_6	5.0	40	3.3	27		
R_3 , R_{12}	46	4.1	3.4	27		
R ₆ , R ₁₂	6.5	5.2	40	2.8		
宇和島(1/50)						
S 47.7.23	3.4	①2.4	① 2.2	④17	,	
R_1, R_6	3.9	3.0	2.3	1.8		
R_3, R_{12}	3.4	2.6	2.1	1.5		
R ₆ , R ₁₂	2.9	2.1	1-9	1.7)
日和佐(1/50)						
S 41 . 8 . 16	⊕6.3	④ 53	⊕4 0	①2.5	1	
R_1, R_6	7.9	5.9	44	3.0		
R_3 , R_{12}	4.6	4 1	3.4	2.7		
R_6 , R_{12}	29	2.5	26	2.0		
本山(1/50)						
S 58 9 28	④7.1	④ 5.5	④3.9	④23		
R_1, R_6	6.8	5.1	4.6	2.7		
R_3 , R_{12}	58	4.3	3.6	22		

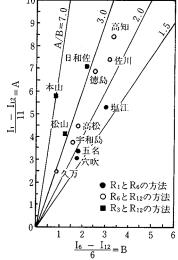
ときは、 R_6 と R_{12} を用いた方法、A/B < 2 のときは、 R_1 と R_6 を用いた方法を採用すると良き算定のできることを明らかにすることができた。

香川大学農学部学術報告 第39巻 第1号 (1987)

				降	雨 特	性	算 定	法の適	合 度
地		点	確率年	$\frac{I_{1}-I_{12}}{11}$ (A)	$ \begin{array}{c c} I_6 - I_{12} \\ \hline 6 \\ \text{(B)} \end{array} $	<u>A</u> B	降 雨 量 の絶対値	降雨強度 の 線 型	適合度の良いもの
高		松	50	4.5	17	2.7	$(\begin{matrix} R_3, & R_{12} \\ R_6, & R_{12} \end{matrix})$	(R_{1}, R_{6}, R_{12})	R ₆ , R ₁₂
松		山	100	4.1	1.2	3.4	R ₃ , R ₁₂	R ₃ , R ₁₂	R ₃ , R ₁₂
徳		島	50	6.9	2.5	2.8	$(\begin{matrix} R_3, & R_{12} \\ R_6, & R_{12} \end{matrix})$	R ₆ , R ₁₂	R ₆ , R ₁₂
高		知	100	8 - 4	3.3	2.6	R ₆ , R ₁₂	R ₆ , R ₁₂	R ₆ , R ₁₂
塩		江	50	5.3	3.0	18	R ₁ , R ₆	R ₁ , R ₆	R ₁ , R ₆
宇	和	島	50	3.7	1.5	2.5	R ₆ , R ₁₂	R_{6}, R_{12}	R ₆ , R ₁₂
日	和	佐	50	7.1	2.2	3.2	R ₃ , R ₁₂	R_{3}, R_{12}	R ₃ , R ₁₂
本		山	50	5.8	08	7.3	R ₃ , R ₁₂	R ₃ , R ₁₂	R ₃ , R ₁₂
五		名	20	3.3	1.7	1.9	R ₁ , R ₆	R ₁ , R ₆	R ₁ , R ₆
久		万	20	2.5	0.8	3.1	R ₆ , R ₁₂	R ₆ , R ₁₂	R ₆ , R ₁₂
穴		吹	20	3.1	17	18	R_1, R_6	R_1 , R_6	R ₁ , R ₆
佐		Ш	100	7.4	3.2	2.3	R ₆ , R ₁₂	R ₆ , R ₁₂	R ₆ , R ₁₂

Table 9 四国代表地点の降雨特性と算定法との関係





参考文献

- (1) 金丸昭治·高棹琢馬 水文学, 朝倉書店, pp. 24~30 (1975)。
- (2) 岩井重久·石黒政儀 応用水文統計学, 森北出版, pp. 73~83, pp. 256~268 (1972)
- (3) 亀田弘行・池渕周一・春名攻 新体系土木工学, 2確率・確率解析,技報堂,pp.43~58(1981).
- (4) 田中礼次郎・角屋睦:降雨強度式に関する研究, 農土論集,83,pp.1~8(1979)。
- (5) 鎌田萬 四国地方の中時間確率降雨強度式に関する研究, 農土論集, 109, pp. 37~43 (1984).
- (6) 鎌田萬 四国地方の中時間確率ハイエトグラフ算 定法に関する研究,香大農学報,37(1),pp 31~39(1985)。
- (7) 鎌田萬 四国地方の計画ハイエトグラフ算定法に 関する研究,昭和59年科研報告(自然災1),代表 高知大学玉井佐一,pp. 1~19 (1985).
- (8) 鎌田萬 四国地方の計画ハイエトグラフ算定法に 関する研究(そのII),昭和60年科研報告(自然災 1),代表高知大学近森邦英,pp.4~19(1986)。 (1987年5月30日受理)