第8章 洪水予警報Systemの維持運営

第8章 洪水予警報 System の維持運営

(8-1) program maintenance

漢江洪水予警報 systemは、以下に示す program群により構成されている。 主要なものに

。流域平均時間雨量計算 program

。降雨予測 program

(RAINFCST)

□流出計算 program

(RUNOFFA)

。実測水位流量変換ならびに実測水位 dam貯水量変換 program

HTQV

o 洪水予報 Data 作成 program

FCSTDATA

○ Dam Data 作成 program

DAMDATA

。流量作図 program

PLOTS

。降雨 Pattern 作図 program

PLOTP

さらに、 telemeter 制御用 mini-con と disk との I / O program このdisk と main CPUと本部の graphic display panel との I / O program 等がある。

これらの Program は、演算施設能力の制限により各々独立して操作する方式になっており、洪水予報作業中は限られた時間内に適確に処理を行い、その結果を判断しなければならない。したがって、洪水期前に十分な準備が必要である。

この対策として当面次の3つがある。まず第1に、洪水予報期間中の作業を出来るだけ 簡単にすること。第2に、誤りを防ぐためのmanual を作成すること。第3に、本 system の check system あるいは本 system が十分に稼動しないときの back up system の 作成である。

第1の洪水予報期間中の作業量の軽減については、まず、全ての program を磁気 tape もしくは disk に保存しておき直ちに実計算が実行できるようにしておくこと。また data の入力については、あらかじめ disk に保存しておき、card での入力は最小限にとどめるよう program を改善すること。また現在開発済の program は、 過去の洪水解析等にも役立つよう、出力情報量が不足することのないよう作成されているが、実際の予報作業中には、全ての出力結果を確認検討する時間的余裕がないように思われるので、出力情報についても、最小限必要なものにとどめれば計算時間の短縮が可能になる。

第2のmanulの作成であるが、manualは、programの専門家でなくても十分に理解できるものを作成する必要があり、各 programの実行順序、入力条件の設定方法、入力data 様式、 tape 、 disk 等の操作手順、出力条件の選択等を明解に示したものを作成しておくことが必要である。

なお、これらの作業は、演算施設の機器構成により変化するので十分に漢江洪水予警報 system を理解した program 専門家と 水文専門家が協力し現有の演算 system をもちいて 作成する必要がある。

第3のback up systemについては、現在の貯留関数による洪水予測 systemは、雨量、水位 data の feed back system、長期の予測、 dam操作等を組み込むことが出来る非常に精巧な system である。それだけに流量資料等、正確な水文諸量 date の蓄積が重要であり、その data の十分な事前の検討が予測精度を左右する。

したがって、それ以外の簡便な方法による予測 system を開発し併用することも考慮することが有益だと思われる。

例えば、共軸相関法による図式解法、水位相関法、流量水位相関法等がある。

この中でも、早急に検討を要すると思われるものに、八堂dam流量(Qp)と人道橋水位(Hi)の関係の解析がある。

Hi = f(Qp) あるいは

 $Hi = f(Qp \cdot R)$ R: 残流域雨量

といった相関解析が必要であると思われる。

なお、これらの整備は計算機の trouble 時に役立つと同時に短期予測においては非常に有用なものである。

(8-2) 水文観測施設の維持運営について

水文観測は、洪水予警報にとって最も基本となるものであり、多年の記録の集積が洪水 予報精度の向上をもたらす。

これらについては、第5次調査携行資材の建設省河川砂防技術基準(案)調査編に詳述されているので参照されたい。なお、雨量、水位のtelemeter 観測所には、普通雨量、普通水位観測を実施し、data が正しい値を示しているか、毎日 check し、異常のある場合は直ちに修理し、常に正確な data の入手に努める必要があると思われる。また毎年一回程度は、責任ある監督職員による監査が望ましい。参考までに監査 card を表8-2-1~8-2-3に示す。

表-8-1の(1) 再量観測所監査表

長-8-1の(2) 水位、流量観測所監在表

監査年月日	観測費目	自記、TMの別 自記、TM	監査 人 画	立合人	製造年月日年月日	入 事 項					監査時の水位 自記 ・ m						Ink その他	
					製作所名	떕	英 部	Pen: 装 置 (記録機)	Float wire	1111111	普通水位標	水 管	測 舎	改、手摺	配観測	· 光		記 人
河川名	観測所名	観測所番号	d Ā	第三 第三 子	器棋名		器器		斯 F1c	世	知	施	観	階段、	摇抖			事項
監査年月日 年 月 日	観測費目	自記、TMの別 自記、TM	監査 人 働	立合人	製造年月日年月日	入 事 項											自記紙 Ink その他	
	442															Ì	四	

表-8-1の(3) 水位-流量曲線作成 Check Seat

										-	11 出課長	担当係	長
									確認	即			
事務所名 水 系 名	河川	名	観	測〕	沂 番	号	観	測	所	名	Check	担当者	名
Check 項 目	Check	mark			Che	ck	項	E	1		Ch	eck mar	k
時刻水位旬表の Check				2.	管理	X Ch	eck						
1. 自記紙取替前の水位と取替後の				1			日〜 とに応			-			
水位は同じであるか。						ሉ&፣ か _o	L 14 1L1		交に	J (V)			J
2. 自記紙の最高水位及び最低水位				2)観	测值	よ堰操	作等	の影響	まで期			۱ ۲
は旬表に正しく転記されている	L			-			よいか。					<u>-</u>]
<i>⊅</i> ,°				3) H	~ Q∣	曲線を	変え	る場合	きその		 -	اً ٦
流量観測野帳の Check					理	由は!	明確で	ある	かっ				┚╽
1. 流量観測時の実測水位と自記水					•		こよっ 場合河						٦
位計の自記紙との整合性はある か。	L		į			•	_{物口} の いるか		ביו וש	_ ^] }[` <u> </u>		_]
							中で曲				1 1		7
2. 観測器械の流速計算又は浮子の 更正係数は正しいか。						場合語	共水等	勘案	してい	いるか	'• _ L		_
3. 流量計算は正しいか。			į	3.	比較 下記		作成 表を作	成し	鹧;	\$ 5 %	表	ı	
/単位のとり違い、書きまちが \					•		いるか				安	2	
い、計算misはないか。 /			-		表	1 1	時刻水	位に	よる!	比較			
H~Q式のCheck					_	#	自 線	. 3	\$	水位	流量	摘	要
1. 管理図作成(図面規格 JIS B ₂ サ	イズ 500 %	%/ ///////////////////////////////////		前年	F後期	Q:	$=\infty$	(H -	<u></u>) (D	粉化小片	7
700 %) 観測値表示							=00	(H-	<u>-001</u>) (2	最低水位 最高水位	<u> </u>
前年(10月以降、出水後)					差 率	_!	H~0	 o / ∓ c		<u> </u> 時にす	 ・同様な	 比較を行	 - -
当年 前期 ● 黄、後期 後年 ○ 青	亦				. 1.20		2 日						
1) 低水部拡大 H~Q図				Γ	年	ax •		前			下) 当	年(〇	 O年)
(<u>前年、当年</u> (曲線式分離前往	後)の横断	図			•			<u>,,</u> 月 9日	30 EI		1月	T	з 日
を記入)				107	K trær		位			\perp			
2) 河川全体 H~Q図(最低水値 位の範囲が入ったもの)	立及び最高	i水		ļ <u>.</u>	前年 E こよる	OIL III				\downarrow	_		
前年 当年					当年日	流量		_	\angle	\angle			
				Li	路差別 で不 *			<u></u> Q式	の変換	<u> </u>	<u> </u> も同様な	比較を行	 j う。

(8-3-1) Telemeter 施設の障害状況の分析について

漢江洪水統計所及び各中継所は、保守職員が常駐して運営されており、観測局については約3ヶ月に1度の頻度で4月より10月の期間定期点検が行われており、 又障害発生時には復旧作業のため臨時点検が行われている日常及び定期点検は、比較的簡単な事ではありますが、障害の未然防止、故障発生時における障害ヶ所の早期発見及び復旧作業を行うためには、これらの点検 Data を元に検討されるため非常に重要な作業であります。

維持運営については、1974年の第3次漠江洪水予警報調査団から1977年の第5次漠 江洪水予警報調査団の調査の結果、次のとおり現状及び問題点が判明しています。

(1) 欠測状況

- 1) 1975年、1976年度の原因別欠測状況(表 8 3 1)及び処置状況(表 8 3 2)より以下に述べる傾向があります。
 - a 欠測率の高い局は、両年を通じて欠測率が高くなっている。
 - b 両年を通じて欠測率の高い場合の欠測の原因として「その他」として分類され た項が極めて多く、機器に起因するものでなく、電波伝ばん上に原因があると推 定できる。
 - e 電界強度の比較的安定している年では、「その他」に分類に入る欠測が比較的 少ない。
 - d 故障による欠測の場合、一故障当りの欠測が長期間に亘る例が多く、このため、 欠測率が高くなっている。

(2) 改善対策

1975年、1976年の原因別欠測状況表-8-3の(1)、処置状況表-8-3の(2)及び1977年4月~8月迄の各局時間別の telemeter Dataの欠測原因は表-8-3の(3)~8-3の(7)のとおりであり、以下に述べる傾向があります。

- a 全般的に欠測の原因となるものに、中継所に於ける停電及び混信があります。これらを処置することは、欠測を少なくするため重要なことの様に見うけられるため、 出来るだけ早急に予備発電装置の整備及び混信対策を検討し、対処する必要があります。
- b 単独で発生する欠測局については、水位計の故障、商用電源断、S/N不良が程 んどですが、故障の多いものについては機器等の整備に努め、商用電源断について は、断の期間に於いても蓄電池で嫁動出来る様検討を行い、停電が長期にわたる様 な場合は、定期点に発電機により充電を行うか又は太陽電池化を計る等検討を行う 必要があります。

また、S/N不良については、施設当時との比較により根本的なものは場所の変

更等を検討し、経年劣化については、機器等の整備を行う必要があると思います。

c 一般的に障害が発生した局については、直ちに修理を行うよう保守体制を強化する必要があります。

このためには保守要員が点検車の確保、測定器、予備品、予備パネル等の整備及 で何時でも出動出来る体制をとることが欠測率を下げることにもなります。

- d 障害状況のうち「その他」及び「原因不明」と分類されたものは、可能な限り原 因を追求し、これらの原因を早急に除去する必要があります。
- e 混信によるものは、同一周波数以外のものについては、1976 年龍門山中継所に施設した同軸 filter を使用することによりかなりの効果が見うけられるため、他の中継所等にも使用することを推せんします。 filter の挿入により 1 ~ 2 dB 程度受信側の回線損失が増すことになり、電界強度の弱い局では問題となります。
- f S/N不良局については、現状ではかなり問題の局があり、抜本的には、位置の変更を考慮する必要があります。

漢江洪水統計所が計画中のRoute変更は、白雲山系の寧越、水周、清風の3局を 蓮花峰系に移すことでありますが、これについて調査した結果の回線S∕Nの実測 値は表−8−2のとおりでした。

表-8-2 中継所変更によるS/N測定値

(1977年7月~9月測定)

							3 77 BUXE 7
	性局別 脚 に定	既設白	雲山向	蓮 花	峰 向	備	考
全	局值	上り	下り	上り	下り	(空中線	の方向)
		dB	dB	dB	₫B		
寧	越	1	6	10	18	遊花峰向は裏	山反射波による
水	周	1	13	16	18.5	双方とも白雲に	山向け
清	風	5. 5	18. 5	14	20. 5	双方とも白雲口	山向け

上記 Data によると、現状では蓮花峰系に収容した方が S / Nは良くなっていますが、いずれも満足する値ではなく、特に空中線の方向が蓮花峰の真方向を向いていないため、年間を通して同じ Data が得られるかの疑問があるため継続調査を行って決定する必要があります。

いずれにせよ、回線 S / N が最低 25 dB 得られない Route は、保守点検時の通話 品質も良くないため、回線としては将来とも問題を残すことになります。

g S/N不良局として、前項のほかLevel 調整の問題があります。これはTelemeter 回線及び多重無線回線のLevel 不整いが推定されるので、標準のLevel Daiagram に合わせた搬送端局装置の入力端から相手局の搬送端局装置の出力端までと、VIIF 無線機の変復調Level について再調整することが望ましい。

N K			· · · · · · ·	Ħ	1				<i>-</i>	門						Щ							系									白		ş	莫		Щ	1		3	ķ				莲	作解	奉系												
		7	ĸ			位			F	₹				南	i						量							局			位局		ন্য				且						局		水位					備						*	ş		
\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\	華	春	滑	八	人	題	髙	春	清	楊	뭹	Л	識	清	ול ו	華	团	i 7	ን #	ŧ 5	Ł 2	富山		楊	笙	利	奄	楽	春	忠	寧	横	晴	白	滑	Ŀ	水	趣	旌	平	珍	遊	槐	忠	丹	丹	臨			(;	欠	測	l	原		因))		
日	JII Dam	川 Dam	平	堂 Dam	道	流	安	л	平	31Z	州	堂 Dan	政府	3F	, ₅₇ 2	ווין	面	ī t	ј Л	i 49	į	論 :	нΙ	7Z	極	Ш	仁	生	Л	쌔	越	城	B	宴	風	東	水周	越	審	昌	富	平	Щ	州	陽	陽	溪												
1	14	14	14	14	14	14	24	14	14	14	24	24	14	14	4 14	1 14	1	4 1	4 1	4 1	4 :	14	14	14	14	14	14	14	14	14	24	14	14	14	14	14	14	14	14	14	24	14	24	14	14	14	14		龍門	"]山溪	近压模	故区	Ť (:	3. 24	1 11	:00 ~	- 4 .	7 19	: 00
2	24	24	24	24	24	24	24	24	24	24	24	24	24	24	1 24	1 24	1 2	4 2	4 2	4 2	4	24	24	24	24	24	24	24	24	24	24	24	24	24	24	24	24	24	24	24	24	24	24	24	24	24	24						#						
																																					24															·	#						
4	14	14	14	14	14	14	24	14	14	14	24	14	14	14	4 14	1 14	1	4 1	4 1	4 1	4	14	14	14	14	14	14	14	14	14	24	14	14	14	14	14	14	14	14	14	24	14	24	14	14	14	14			•			//						
5	17	17	17	17	17	17	24	17	17	17	24	17	17	17	7 17	/ 17	7 1	7 1	7 1	7 1	7	17	17	17	17	17	17	17	17	17	24	17	17	17	17	17	17	17	17	17	24	17	24	17	17	17	17						#						
6	15	15	15	15	15	15	24	15	15	15	24	15	15	15	5 15	5 15	5 1	5 1	5 1	5 1	5	15	15	15	15	15	15	15	15	15	24	15	15	15	15	15	15	15	15	15	24	15	24	15	15	15	15						#						
7	10	10	10	10	10	10	24	10	10	10	24	10	10	10	0 10) 10) 1	0 1	0 1	0 1	0	10	10	10	10	10	10	10	10	10	24	10	10	10	10	10	10	10	10	10	24	10	24	10	10	10	10						#						
8							24				24	1_																			24										24		24																
9							24				24			$oxed{\Box}$			\perp	Ţ		1	\perp	Ţ						<u> </u>			24	_		<u> </u>		_	Ш			Ш	24		24	ļ		_	<u> </u>	\perp											
10							24				24	24					\perp														24	_		L		<u> </u>			_	-	24	-	24					\perp											
11	Ĭ <u>.</u>						24				24	24																			24				\perp	<u> </u>					24		24																
12							9				24	10																			24						Ш				24		24											··· ,-					
13							16				24	16															<u> </u>			<u> _</u>	24		ļ	┸		<u> </u>					24	\dashv	24				_	4											
14							7				24	7					<u> </u>						_			_			ļ	ļ	24	1	ļ	<u> </u>	$oxed{oxed}$						24	\dashv	24				1					·							
15			ŀ								24					<u> </u> _					\perp									<u> </u>	24	-		_	lacksquare						24	-	24				_	\perp											
16	1	1	1				12				24	12														<u></u>	<u> </u>			1_1	24	→—	1	1	1	1	1	1	1		24	1		1	_	8				製山色	第11	07:	00 ~	~ 20):00	<u>)</u>			
17	5	4	2	2	2	2	15	2	2	2	24	12	2	2	2	2	4	2	2	2	2	2	2			2		2	2		24		<u> </u>	_							24	_	24			7		1	混信										
18	2	2			1		4	1	1	1	24	2	1	ı	2	1	4	1	2	2	2	3	2	1	2	1	1	1	1	-	24		4	┦—	6	6	6	6	6	1	╙			_		! —	+	—⊢			信、	白星	具山体	亭電	(07	': 00 ~	- 19	:00)	
19	2	2	2				16			2	24	13					2	_	2	_ _	\perp	1		1		_		2	$oxed{oxed}$		24	┵—		2	 —				_	-	24	\rightarrow				!	2	+	混信										_
20	<u> </u>						20				24	20						\perp								L		L		۰.	24	┷			2		<u> </u>				24	_			2	L	_			到山街									
21							12				24	11	_ 2	2	\perp		\perp	_			\perp					<u> </u> _		L	$oldsymbol{ol}}}}}}}}}}}}}}}}}}$	2	24	-	<u> </u>	2	┿	_	<u> </u>			-	24						\bot			"]山、		建山港	君信						
22							17					16									_		_						<u> </u>	4_	24			1	7			1	<u> </u>	_	1—1			2	_	_	↓_			1 山塩		_							
23							12				_	14					\perp	_	_								_	<u> </u>		ļ	24	+	<u> </u>		_	ļ	<u> </u>	1	<u> </u>	₩	24	2	13		3	3	3			花峰的		(01	:55 ^	~ 18	3: 20	<u>) </u>			
24					_				_	_	24	1		\perp	\perp	_		_	_ _		_	_				ļ	_	_		<u> </u>	24	+	11	1	1	ļ <u>.</u>	1	1		┼—	24				<u> </u>	<u> </u>	+		白雪	賢川復	信								_
25							22					22					╧				_							L	_	_	24		_	1_	\perp	$oxed{oxed}$	_				24					_													
26			L		<u> </u>		3				24	1 3	3		_ _	_ _	_	_	_	_	4					_	<u> </u>	ļ	╀-	 	24	-	_	_	1	<u> </u>	-	3	ļ	6	24						_	+							_				_
27	_			\perp	<u> </u>	1_	_	_	1_	1	15	i		_	\downarrow	_	_	_	\downarrow	_	_		_		_		_	1	_	<u> </u> _	24		<u> </u>	_	-		-	_	_	_	24				_	-	+	+											_
28	<u> </u>	_		_	_	_	L	<u> </u>	_	\downarrow	╽	_	\downarrow	4	-	\bot	_	_	_	_	4	_			_	-		ļ		╣	24		┼	 	╁	 	1-	_			24					┝	+	\dashv											—
29	_	_	_	_	_	_	\perp	_	1	1	+	-	- -	_ _	_	\perp	_	\dashv	_	\dashv		-	_		<u> </u>	-	╂_	1	1	-	24		-	+	-	-	-	-	-	15	—	\square				├-	+	\dashv							—		—		
30	_	\perp		_	_	_	_		_	_	\perp	_		_		_	_	_	\perp	\bot	_		_			<u> </u>	<u> </u>		-	4_	24	+	+	1	1	_	-	_	ļ	24	24			<u> </u>		_	+	4											
計			i																	ě	ļ																																_,						
備							商用電源断				水位計故障	商用電影断																			水位計故障									S/N不良時々	N 不良		T/M punel 按													,			
考																																								々欠測			接触不良						ļ										

<u></u>	 				***			_			["]							山							系				-			7-		白	-		雲			山			系			·	1	重花	峰	系								
区分	-		•	1	阻								Τ-		_	雨		14					盘							局		- - ;	 水位貝		F						肚)	局	水	位。	雨揖	侷	備					考		
[][]	\downarrow	, T.,	水 T	ι_	Τ.	位	1	Τ.,	. 1,	后	<u>""</u>	-	+	بو	. .) 194 2-14	.	##E	iH;	71,	ж			Ţ		坦	71 :	利	츖			_1	忠摩				1 7	# _	<u> </u>			旌	邓)	車	鬼!	出力	ŋ <i>f</i>	Ŧ	臨	(欠	į	7 00	原	医)		
\{	華川 Dan	春川	滑平	八堂	道	題	一段	1	F 7	僧 	砌!	孋	堂	直	女	ार्ग 	ᄴᆝ	扣	- E	,,	111	1	3 3/		N1	31Z	杨	lii.	 -	4:	JI.	. [.	州地			1								ı		- 1	- 1		- 1									
	Dan	1Dan	n Dan	Dan	桶	177	安	1/	1 1 -	*	*	711	Da	m /ī	a .	7		Dam	1111	173	/"	12	4 ph	-	_			-	 -	+	-	-	24			+	+	+	+	-			24		╁	+		\dagger	-								_	_
1			-	<u> </u>	-		\downarrow	+	-	\dashv		├-	+	-	4	_			-	╁	+	+	-	+	-			╁	╁	╁	╁	- -	24	-	-	╅	+	\dagger	+	\dashv		_	24	_	+		1	\dashv	7									
2	- -	+	┼—	-	-	\vdash	+-	╁	+			├	╬	╀	-	-		-	-	╁╌	╁	╁	-	+	\dashv			\dagger	╁╌	\dagger	+	-	24		\dagger	+	+		\dagger			\neg	24		+	\dashv	_		7									
3		-	 	-	-	╁	+	╁	+		_	\vdash	╁	+	+			_	╁	+	╁	╁	+	+			-	╁	+	\dagger	-	┪-	7 2		7	7	7	7	7	7	7	7	24	24	7	7	7	6	16	16	白雲山停電	, J	框花的	作混信	(07	10 ~	20:0	00)
	+-	╁	-	╀	-	╀	+	+-	\dashv			╁	+-	╁	\dashv			_	 	+	╁	+	╁	1				T	╁	╅	T	7	24		-	\top	1	\neg	1				24	24	┪	4		6	4	6	運花峰混信							
5	-	+-	┼-	╁	\vdash	╀	╁	╁	-			-	╁	+	+			-	1	+-	╁	+	╅	+	-		-	\dagger	\dagger	╁	+	1	2	4		┪	+	\top	\dashv		4		24	24		1		2	2	2	蓮花峰混信							
6	╬	+	+-	┼	╁	╁	+	╁	┥		-	╁╴	+	+	-+		_	\vdash	+-	-	十	+	\dagger	+			Г	\dagger	1	+	†	7-	2	4	┪	1	7		一	7	6		24	24							白雲山混信							
7	+	-	+-	╁	+	╁	╬	+	\dashv		-	╁	+	+	\dashv			╁╴	1	\dagger	+	+-	\dashv	+		-	┢	T	1	1	\top		2	4		1				\exists			24	24														
8	-	+	+-	+	-	-	+	+			├	╁╌	+	+	ᅱ		-	├-	\dagger	╁	+	+	+	\dashv	-		 	\top	+-	\top	1	\dashv	-	4		- -			\dashv				24	24				T										
9	+	+-	╀	╁	+	╀	╀	+	\dashv		\vdash	+-	+	+			-	1	+	+	+	+	+	\dashv			\vdash	\dagger	+	\top	+	7	2	4	+	5	\dashv						24	24														
- 10	\dashv	+	+	+	+	+	+	十	\dashv		+-	+	+	+				1	+	+	+	\top	\top	7			T		1			7	2	:4	\top	4							24	24														
	╌	┿	+	╅	╁	+	╁	+	\dashv		┢	+	+	十				 	\dagger	\dagger	1	┪	1	\dashv			Γ	1	T				2	24									24	24			_											
12		+	╁╴	╁	+	\dagger	+	+	-		\vdash	\dagger	+	7			-	1		+	1											-	2	24									24	24														
13	+	╬		╁	+	╁	╁	+			╁	╁	+	╁	-	_	├─	 	\dagger	╁	+	+				T	\top	†	1	_	\top		2	24		1		\neg					24	24														_
14	+	+	+	╁	+	+	+	+			┼-	+	\dashv	-			┢	+	+-	┪	+	Ť					1	┪		1	1		2	24	1								24	24													_	
15		+		+-	╁	+	╬	+		 	╁	+	\dashv	╅		_		╁	+	+	+	+	\dashv	7		1-	†	+	\top	\top	7	7	2	24	1	\exists	7						24	24														
16	+	╁	+	╁	+	╁	╅	+		<u> </u>	+	+-	\dashv	+		-	1	十	+	\dagger	+	\dashv	\top	_	_	T-	丅	1					1	24									24	24				\perp		_								
17	-	+	╁	╁	+-	╅	+	+		 -	+-	╅	1	7					\top	7	1		\neg										1	24					·			L	24	24														
18	+	╁	-	+	十	\dashv	+				╁╴	+	+	-		十	 	1	+	1	1							┪						24									24															
19	\dashv	╬	+	╁	+	+	\dashv	+		H	╁	-	\dashv	1	_	 -	\vdash	†	+		+	1					T						10	24	10	10	10	10	10	10	10	10	24	24	10	10	10	10	10	10	白雲山停7	<u>r (</u>	07:4	10~	19: 1	5)		
20	+	+	\dashv	+	+	+	\dashv	+			+	+	\dashv	1		1	+	 -	+	_	1	\dashv					1	\top					:	24									24	24				_										
21 22	+	\dashv	╁	+	╁	\dashv	\dashv	7		1	†-	十	_			†	 		T	1							Ī						11	24	11	11	11	11	11	11	11	11	11	24	11	11	11	11	11	11	白雲山停門	<u>E (</u>	07:4	0~	16:20))		
23	\dashv	╁	-	╁	+	\dashv	+	\dashv		╁╴	╁	╁	-	_		†-	\dagger	+	+		7													24							4			24				\Box		_								
24		\dashv		+	+	十	┪			\dagger	\top	-				1	T	\top	\top	1						T	T							24						ļ	24	_		24						_	<u> </u>							
25	-	+	十	+	\dashv	\dashv	\dashv	-		\dagger	╁	+	\dashv			十	T	1		1														24							24	_		24			_											
26	-	\dashv	+	+	+	\dashv	\dashv	_		1	7	十			<u> </u>	T	1	1	1															24							24	_		24		<u> </u>				ļ	<u> </u>							
27	+	+	\dashv	+	\dashv	+	-†	\dashv		1	+	十	\dashv			\top	\top		1	\top						Γ							1	24						<u> </u>	24		$oldsymbol{ol}}}}}}}}}}}}}}}}}}$	24	<u> </u>	_	_			1	 							
28	1	\dashv	7	7	寸	7				-	1	1	_																					24							24		<u> </u>	24			L		_	_								
29		+		7	十	7		_		T	1	7		-			┪																	24				<u> </u>	_	<u> </u>	24		╄-	24	 	<u> </u>	ļ. <u> </u>		_	┼-	 	_						—
30		\dashv		1		7						7				T																		24							24	┵		24		<u> </u>	<u> </u>			╄								_
	1	寸		\dashv	+	一		_		T	1	十			Π	1	T													_				24				_	╙	_	24		┷	24	_	<u> </u>	 		_	igapha			.					—
計	\dashv	-	\dashv	\dashv	7					1	\top																											<u> </u>	_	_	_	\perp	_	1	_		 	_	_									
-	_		寸	7	寸					╁		1							T																								1															
備	İ											-			ļ																			水位							S	/	蓮花				İ											
							•																											水位計故障							S / N 不良		峰 SC	N 不														
]	}				Ì				1						1														ļ					障							良	į	湖	更														
				ļ																																							22	S/N不要														
*	.																	ļ																									良	:							<u> </u>						.,	

N X				fi					-	FI.	 I						Щ						系			-			7		白			製	-		山		≨	Ŕ				蓮	它峰	系							\rceil
N S	-	7	 k			位.				局					NS						损	:						局		水位	局	Ñ	Ħ				鼠					局	7	水位	雨眉	閜	備				켰	考	
	非	#	777	л	$\sqrt{1}$	呵	T.	汞	沸	T _{#11}		<u>,</u>	1 3	彦	; ; ;;	to at	茲	西	75	洪			璖	楊	笙	利	奄	楽	春	忠	鄭 核	姓 畔	計片	1 清	¥ _	上水	寧	旌	平	珍	蓮	槐	忠	丹	丹	臨	(欠	測		原	因)	-
	浦	加	平	堂	遊	3725	dz.		372	312		w []	i i	支存	NIZ.	亚) 	耐	i ≱i	m	10 I	益	$^{\mathrm{H}}$	亚	極	ш	ر	生	ш	Ж .	域 均	发 日	3 銀	i i	a,]	上水東周	越	善	昌	富	平	山	州	陽	陽	溪							
H	Ъат	Dam	Dam	Dam	114	OIL	У.		+	+	+	1		+	<u>' </u>	- 	74111	,,			20			┪	_		-				24	+,	9		+		24	╁		24							白雲山混信						٦
1				\dashv	-	-		-	+	╀	+	+	\dashv		┥	\dashv	-				-	-	\dashv		_				\vdash		24	 -		-	╁		24			24				_									
2	_	-		_	-	-		╁┈	╂	╁	+	- -	\dashv		\dashv	\dashv	_	_		\dashv		\dashv		\dashv		_		_		\rightarrow	24		╁	+	\top	_	24	+	+	24			\Box	-									٦
3	_			_		_		-	-	╀	+		\dashv	_							\dashv					_			\vdash		24	╁	- -	+	+	\dashv	24			24													٦
4	-						_	╀	-	╀	+	\dashv	-	\dashv	\dashv		\dashv				\dashv								\vdash	\rightarrow	24		\dashv	+	+	_	24	-		24			+			\vdash							┪
5	-	-						╁	╁	╁	+	-+	+		\dashv		-				\dashv					_		_	\vdash	\rightarrow	24		╅	\dashv	+	+	24		+	24			1 1	_		-							コ
6	<u> </u>	-						╀	╁	+	╬	\dashv	+	\dashv								_							\vdash	-	24		十	- -	\dashv	- -	24	+-	-	24			$ \cdot $	-		Г							ヿ
7	-		\vdash				-	╀		╀	+	\dashv		\dashv		-					-					_				-	24	\dashv	-	+	+		24	-1-	+-	24			1										コ
8	ļ		_	-			_	-	+	-	+	\dashv		\dashv					••	7	7	9		8		-	5	9	\vdash	- →	24		+		\dashv		24	┯	→	24	-						龍門山混信	(VH)	F)			-	\neg
9	+	14					_	+			8		_		10		11	_	10	_	-	\dashv		21	12	_	16			! —	24	\dashv	+		+	\dashv	24		+-	24	 		T			T	龍門山混信						コ
10		 	14				10	-1		2 2			9		_	-	_		19	_				├─-	 	\vdash		13	-		24	-	+	+	\dashv	-	24		+	24	\vdash	-	+	_		\vdash	龍門山混信						\dashv
11			8	_	_		5					_	5	_		├	17		12	_	_	\vdash		11 12		-	\vdash	12	+		24	+	-+-	\dashv	+		24		+	24	\vdash	-	+	_		 	龍門山混信						
12	15	14	6	1	_		5	\perp	14	1 1	4	-	5	6	13	-	14	4	12		11	11	_	12	8		13	12	\vdash	I	24			+	┪		24			24	-	3	+	3	3	3		_		~ 14	日 10	:00	\dashv
13	_	ļ	<u> </u>				L	_	- -	4-	_		_		_		<u> </u>		-	5	_		_	-	_	-	-	-	-	 1			\dashv	╌├	\dashv		24	-1	+	24	┢	٦	╂╌╎	۲		Ť	XL I B. 114						-
14	_	ļ	<u> </u>	_	_		<u> </u>	\downarrow		4-	4	_	_			 		_	\vdash	_	_				_	-				-	24	\dashv	-	5	\dashv	-	24		╁	24	-		╁	-		╁	龍門山混像	t (VII	F)				
15	19		<u> </u>	_	_		4			6 1	_		1	1	 -	-	18		14	-	—		_	14	-	+	-	19	-		24			+		-	24		+	24	-		+	_	1—	╁	龍門山混信						
16		<u> </u>	10	 	_		3			9 1	-		3		└	 	21	!	15		_	_	_	15	_		1	23		i		-				\dashv	24			24	-	├	-		-	-	龍門山混信				—		_
17	14	14	5	<u> </u>	_		3	4	1:	3 1	10		3	6	13		13	5	12	13	11	13	_	11	8	┼	11	13	┾-	—ا	24	-	_		\dashv		24		╁	24	-	┝	+-	-		╁	1341 37-1920						_
18		1_	_	<u> </u>	_		<u> </u>	_	_	_				_	_	 	_	_	-	_	┞		_	 	_	 	\vdash	-	\vdash		24		-		\dashv		24		┿	24	-		╁	-	┢	1-							_
19		_	<u> </u>	_	_	_		ļ	_ _	4	_	_		L	ļ	_	-	_	ļ	<u> </u>	L	-	_	-	-	╁	ļ. <u> </u>	<u> </u>	-		24	-					 		╁	24		-	╁╌		\vdash	╁							_
20			<u> </u>	<u> </u>	_	_	1	-	4	_	_		_		_	—	ļ	-	╁	-	-	-	-	╄	+-	╁	╁┈	 	╫	 	24	\dashv	-	\dashv		-	2		╁	24		\vdash	-	\vdash	╁┈	╁	 						_
21			1_			_			_	\perp			_	_		<u> </u>	_	<u> </u>			-	╄-	_	┼	-	\vdash	╀	╀	-	┦—	24			\dashv	-		24			24	-+	╀	╢	┝	-	╁	ļ						
22				╽_	_	1_	_		4		_		_	_	_	-		<u> </u>	-	igapha	<u> </u>	\vdash	-	╀	ļ	┼	╄	-	+	 	24	-	-		-		24		+	-+	+	╁┈	- -	┝	╁	╁┈							_
23							_		\perp				_		_	_	<u> </u>	<u> </u>	_	<u> </u>	_		_	-	_	-	╁-		╁-	-	24	\dashv	6	3			2	-		24		╀	╁	┝		╁							
24														_		_		_	\perp	<u> </u>	_	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>	_	_	ļ	-	-	<u> </u>	24	_		_			2.		_	24	+-	+		├-	┦	+							
25		ĺ												_				L			L	_	_	┸	_	丄	┸		Ц.	<u> </u>	24		_				2		- -	24	+-	+	-	-	╁	+							
26	8	3															8	_	_	ļ		1_	L	Ļ	_	_	1	1	-	<u> </u>	24		16	2			2	 -	-	24		╂	+	╀	-	+	<u> </u>						
27	4	1				1	T									1_	4					\perp		_		1	_			<u> </u> _	24			_			2	—⊢	- -	24		\downarrow			-	╀	F5 (12 = 2= 00)				—		
28	1	1 1	1	1	1	7			ı	1	1	1	1	1	1	1	9	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1		24						2			24		_	- -			\downarrow	原因不明						
29	\top		\top	1		1																		_	_	1_	\perp	_	1	┦	24						2		_	24	+-	1		_	╀	+	-						_
30			1	1												<u> </u>							_	_	<u> </u>		_	┸	1	<u> </u>	24			_			_ 2	4	-	24	4-	1	- -	-	—	+							—
			1	1			Ţ					ŀ															L				<u> </u>						_		_	1_	1	_	_	_	<u> </u>	4							—
計	\top	1		1		\top	\top	1	\dashv					T	T	T													\perp						<u> </u>				_ _	\perp	_	\perp		$oldsymbol{\perp}$	_	\bot							_
	s	+	+	+	+	†	\top	+	寸	_		\top	1	\dagger	1	1	s		1	1		T									S		S	/				s		S													
備	ν										ı						N														N		N	N				N	-	N													
	3	5							- {	ļ							<u>不</u>	•													N不良		不	不良				不		N 不良													
	いれ島財馬の選	·						-									不良時時久額												ŀ				N不良時時欠測	時世																			
	H.	等															一版																欠	欠																			
考		ì						1									á	J															測	測																			
13				1		-	-	- 1					1	1										1			Ì		1												Ш.												

																	24			•	J (6)		<i>~</i> ,		14		ית	-	.^	<u> </u>	(16)			1/			<u></u>													// +P	_
K				龍					FF						Щ						系									白		要	<u> </u>		Щ			系				+		峰系	-					-4-0	
区分		水			位				E.				F	 터												罛	5	7	水江	司	FFI	i				册					3 .			有量后		備			_	考	
名	華 川川 Dann Da	沙海	Л	1 A	蛸	髙	森	潜	協	DE	17	話	£ 7	计加	華	西西	乃	洪	艮	富	Щ	楊	猫	利	〕竜	注	4	¥ ;	£ 2	郵位	睛睛	自	清	上	水	寧	旌	平	珍!	車	包息	月	⊦Ì₹	子 路	#	(欠	N	原	(因)	
	加加	甲	堂	道	375	4	III	372	JZ.	. HI	堂	B	Z Z	Z 4	月 Z Da	 	村	וונ	峴	論	州	平	 極	i ,ı	1/1	: 生	ار :	ı ,	HI A	越坡	表 日	雲	風	東	周	越	普	昌	當	P L	ᄖ	関	5 B	B B	E						
<u> </u>	Dain Da	m Dan	n Dar	n trati	VIC	Ļ	''	+-	+	+"		+	+	+	+	-	-				-	\dagger	+-	十		1	Ť	7	2	24				\top		24			24]_								
	_ _		╀-	\vdash	╁	├-	+	-	-	╁	+	+			╁	╁		╁╌	╁	╁	╁	+-	+-	\dagger	+		+	_		24						24			24												
2	-	\perp	+	-	╀	-	-	-	+	+	_	+-	+	-		╬	╁	\vdash	+	╁╴	╁╌	+	\dagger	十	+	+	十	7		24	十			-	T	24			24												
3	-	-	+	-	-	╁	┼-	+-	+	+		+	\dashv			╬	-	+	+-	+-	+-	┿	+	†	- -	1	\dagger	_	—⊢	24	7	9				24			24												
4			+	╀	-	╁-	╀	╁	+-	+	+	+-	+	\dashv	\dashv	+		┼-	+	-	\vdash	+-	- -	╅	十		\top	7		24	1	1	1 1	1	1	24	1	1	24	1	1	1	1	1	1	白雲山停電	(07:0	00 <u>~</u>	23:1	5)	
5		+	╁	+-	╁	╁	╁	+	╁	+	+	+	+	十		+	\top	十	 	+	\top	\top		7	\top					24						24		1	24												
6		\dashv	+	╁	╂	+	╁		╁	┽	+	+			┪	+	\vdash	+-	+	+-	十	+	+	1	7		7		—	24						24	_		24	\dashv		- -	_	_	4					 -	
7	- +			╁	╁	+-	+	+	╁	- -	\dashv	+	+	+		┪	1	+	1			\top		T						24						24	<u> </u>		24		_ _	_	1		_						
8			+-	+	+	+-	+	+	\dashv	+	+	+	\dashv	-+	1	4	+	\dagger	+-	+	T	+		1						24						24		+	24	\perp	_	_	\perp	-	_	·					
9	-+		+	+	+	+-	\dashv	+	+	+	\dashv	+	\dashv	+	_	4	十	1	+		T		\top		\neg					24						24			24	_	_	_ _	_	_	_						
10	-+		\dashv	+-	+	+	+	\dashv	-	+	\dashv	+	十	\dashv		24	+	\top	+	1	1									24						24	_		24		_	_ _	4	\dashv	_						
11		-	╅	+	10	+	+	╁	+	\dashv	+	-	-	-			┪	┪												24						24	_	1_	24		_	_	_	-	_						
12		+	+	╅	24			十	\dagger	+	+	+	7	\dashv	1	1	_ _													24		_ _				24	4	<u> </u>	24		_	_	_	_ -	_						
13			\dashv	+	2		+	+	╁	╁	\dashv			_		寸	\top	\top	_											24				_ _		24		 	24		_	_	_	_							
14	-	+	+	-	2		+	\dashv	\dashv	-	+	7			_	7	_ _	+	7											24				_	_ _	24		-	24		_	_	_								
15 16	\vdash			+	2		╅	+	_	+	\dashv	\dashv						1												24						24		1	24					_							
17	 	\dashv	+	+	2	- +-	+	+	+	7	\dashv	1			$\neg \uparrow$		\neg	T				\neg								24				_		24		\bot	24			_ -	_								
18			╁	\dashv		4	\dashv	\dashv	-+	_	\dashv	_					_	T	_											24			_		_ _	24	_	_	24			_ -	_								
19		\dashv	+	+		4	十	\dashv	-	寸	1																			24			_	_ -	4	24		-	24	 	17	4	-		_						_
20		+	+			4	\dashv	7		\dashv	1													l					_	24		_	_		_ -	_ 24		+	24	+	13	+		-							
21	+		\dashv	1		4	\dashv			_	\dashv													_						24		_	_			_ 2			24	+	4	\dashv	_	9		運花峰混	iii				
22	++	\dashv	\dashv		_	4	1																_	_						24	_	_	-	_			8		24	+	14	-	9	-	-	 					
23			\dashv	7		24																_						_		24		_		_	_{}	2		- 9	24	_	24 24		9	9	-	19E1CREUC					
24				_		24																		_				<u> </u>		24	1	\vdash		-	-	2			24		+	-+		\vdash	 	<u> </u>					
25	+ -			_	_	24				Ì										_	\perp						_	<u> </u>		24	1				-	2		+-	24	+	24	$\left - \right $		-	\vdash						
26	1-					24																		_				<u> </u>		24	+						4	-	24		24	\vdash		-	┝	-					_
27	1			\neg		24										1											_	╄		24	+						4		24		24			\vdash	╁╴						
28	24			\neg		24										24		_		_	_		_	_		L	_	 -	-	24	┱				-		4	, ,	2 24		24.	2	2	2	1	統制所停	慣(17	7:00	~ 19	30)	
29	24	2	2	2	2	24	2	2	2	2	2	2	2	2		₩	2	2	2	2	2	2	2		2		\ —		√ —	24	+	2	2	2	2	2 2	24	2 3	24		24	 		 -	╁	- Daniel State of the State of					
30	24	2	2	2	2	24	2	2	2	2	2	2	2	2	2	24	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	 	24		\vdash	-				24		24		24	-	11	1-	+						
31	24	\Box				24							\perp	\perp	\perp	24	ullet			<u> </u>	\dashv		-		-	-	1	+		24	+-	-	-	_			- 4	\dashv	+-	+	+	\vdash		1	†-						
計											_	_	_	1	_				_				\vdash	-	-	┼	╁	+-	-	-		-	-			 	$\frac{1}{s}$	\dashv	+	+	毌	+	原	1	\dagger						
備	養電板					水位計回収										充電器														S /N 不良		S				ļ.	S/N不良				受信機故障		原医不明							•	
l vom	基電池電圧低下					回収										充電器故障の														人良		N不良・時					良				障										
																ため																時																			
考	(充電休止																															時時欠測													:	<u> </u>					

V 17			-	龍					n n																-1											<u> </u>					T				—				77年8月
区分	<u></u>			HE										•	山				_		系					_			白			<u> </u>		<u>Ш</u>			系				通	推	米	4					
1 2		水			位			启	,			l	ाइ 	Ţ	1				f							周		水砂		Ñ	_		_		显				F	_		_	_	饰					÷
	華 川	春	滑 平	八十二	人 質 循 流	髙	春	滑	楊	騣	八堂	議政	清	ħn	華川	西	乃	洪	艮	富	騒	楊	笙	利	竜	楽	容	忠	蔡 6	赞 時	FE	自一清	上	水	巌	旌	P E		巫 树	1	t. 円	丹	臨	(欠		測	原	因)
<u> </u>	Dam I	Dam I	Dam I	nam ‡	6 流	安	Л	並	平	州	Dam	府	平	平	Dam	面	村	Ш	娊	綸	州	平	極	Л	仁	生	Л	州表	越り	戌 E	1 2	夏)庭	東	周	越	善	昌 7	3 4	P LI	1 1	州陽	陽	溪						
1	24				24										24													1	24						24		2	4	2	4	24	,							
2	24				24										24													2	24						24		2	4	24	4	24	1							
3	24		.		24										24						ĺ							2	24				8 14		24		2	4	24	4	24								
4	24				24					<u> </u>					24														24						24		2	4	24	4	24								
5	24				24										24													:	24			1	9	5	22		2	4	24	4	24								
6	24				24										24														3			1			1		2	4	2.	4	24		1						
7	24				24										24													1	11						16		2	4	2	4	24		Τ						
8	24				24								24		24						i								19		T	T			18		4 2	4	2	4	24	4	4	蓮花峰中組	所停	電			
9	24	5	1		24	1	1	1	1		1		24		24	1	1			1		6	1	1	1	1	1	7	24			T		T	24		5 2	4	2	4	24	\top	1	龍門山中組	所損	信(V	HF)		
10	24	5	5	5	5 24	5	5	5	5	5	5	5	24	5	24	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5		15			T			16	1	15 2	4	2	4	24	2	2	龍門山系質	動打	字機故	(障 蓮	花蜂中	維所停電
11	24	9	9	9	9 24	9	9	9	9	9	9	9	24	9	24	9	9	9	9	9	9	9	9	9	9	9	9		8			十		Τ	9		13 2	4	2	4	24	7	7						
12	24	6	\sqcap		24								4	T	24														8						5		2 2	4	2.	4	24	\top	T	<u> </u>					
13	24				24							Г			24														7						6		2	4	2	4	24		T				_		
14	24				24									<u> </u>	24														16			_			14		2	4	2	4	24	\top	Ť						
15	24				24										24			-										\neg	7	_					6		2	4	2	4	24	T						···-	
16	24	2	1		24			1	1				1		24		1	1	1	1		1			1	1											2	4	2	4	24	T		龍門山中組	所谓	信(V	HF)		
17	24				24	<u> </u>									24														7						4		2	4	2	4	24	1				•			
18	24	10	4		24	2		5	2		2	2	5		24		2	2	2	2		3	2		2	4			12						7		2	4	2.	4	24	T	1	龍門山中組	所识	信(V	HF)		
19	24	8	4	2	1 24	4	3	6	4		3	3	6		24	2	4	3	3	4		6	3	2	4	5	2		10	T					9		2	4	2	4	24	T		龍門山中組	所很	信(V	HF)		
20	24	6			1 24	1		4			Π		4		24							7			1	2			22		T	4			21		2	4	2	4	24	T		龍門山中和	所谓	信(V	HF)		
21	24	8	1	1	24	1	ī	i	1		1	1	1		24	1	1	1	1	2		1	1	1	2	2			24	T	8				24		2	4	2	4	24	\top		龍門山中約	所混	信(V	HF)		
22	24				24					T					24														24		6				24		2	4	2	4	24	T		•					
23	24	10	9	9	24			10	10			 	10		24					10		10		_	8	3	10		24			1			24		2	4	2	4	24	1		龍門山中約	所谓	信(V	HF)		
24	13	13	13	10	24		Π	13	13				13		13					13		10			9	9	13		24		3	3		2	24		2	4	2	4	24	T		龍門山中約	所谓	信(V	HF)	·	
25		4			24	1		3			1		3	\top	1														24	\top	1	1		7	24		2	4	2	4	24	十	1"						
26					24					Π									Γ										24						24		2	4	2	4	24	Τ							
27	2	2	2	2	2 24	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	4	24	4	4	4	4 4	4	24	4	4 2	4	4 2	4	4 24	4	4	龍門山中紅	生所存	9電			
28	10	10	10	10 1	0 24	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	24	10 1	10 1	.0 1	0 10	10	24	10	10 2	4 1	10 2	4	10 24	10) 10	龍門山中維	断停	電			
29	12	16	6		24	4		9	8		4	6	9		10	4	8	6	5	5	4	2	2	1	8	10			24						24		2	4	2	4	24			龍門山中和	肝涯	信(「	/HF)		
30	14	12	2	T	24			11	6			2	12	2	11		3	2	2	2		4			2	7			24	T		T			24		2	4	2	4	24	.]		龍門山中紅	E所 i	信(「	HF)		
31	1	1			24	1	1	1	1	1		1	2																24						24		2	4	2	4	24	1		龍門山中組	所道	記信(V	THF)		
ät									Π																			\Box		\neg	\dashv	7		Ī				\top		\top		T							
	普			\dashv	水				T			Π		1	充									Γ				_	S	十		\top	$\neg \vdash$	1	s		\top	s/T	5	<u> </u>	货	Ā	T				`		
備	電池				水位計										充電器故障の				ĺ										N									N	16	受言数女章	A	5							
	完				回収							İ			故庭														N 不良						N 不良			不 良	i i	女	明	1							
	帯電池完全放電				1										の																				^														
	の			1											ため																								j										
考	ため																																																
																																												. .					
													⊥_	┸			<u> </u>	<u> </u>	L					<u></u>											<u> </u>	<u> L</u>	i_		_			Ш.	丄						



表-8-3の(1) 原 因 別 欠 測 状 況

(単位:時間 但し、分母に示すのは故障回数)

	_	年度			1 9	75 4	 F							,	197			こかすの		
$ \rangle $	\	分類	teleme	ter按值:			+ 0	他	欠 液	呼出	1	telen	eter Val	電源		- T		欠 顶	呼出	
\	(N)	DI CONTRACTOR DE	·		├		雜	ť	∤ `	问数	欠颜率	1			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	稚	その	1	回数	欠資率
局:	£\ ⁹	4 B /	無線機	信号部	充電器	曹配	ff	他	合制	合計	(%)	無線機	信号部	充電器	喜 電池	苷	他		i it	(%)
泰川	Dam	R.W		1,986			78	1, 415	3, 459	5, 714	60			1, 728	1	126	1, 146	1, 274	6, 023	21
株川	Dam	w		575	184		58	1, 055	1, 872	5, 714	32					84	232	2, 044	6, 023	34
清平	Dam	w	669			i	140	355	1, 164	5, 714	20	\Box				50	688	738	6,023	12
八京	Dain	W		20/1			105	19	144	5, 714	2	<u> </u>	i			7	93	100	6, 023	2
人道	構	W					19	311	330	5, 714	5						2	2	6, 023	0
Ħ	UL	W					69	104	173	5, 714	3						3	3	6, 023	0
176	安	R.W	321			706/1	273	191	1, 491	5, 714	26				1, 298	62	630	1, 990	6, 023	33
l#	Щ	w		266/1			53	7	326	5, 714	5		27/1			5	66	98	6, 023	2
iħ	平	W					83	530	613	5, 714	10					1	892	893	6, 023	14
#3	平	R.W	476/1				72	819	1, 367	5,714	24		37/1			154	1, 246	1, 279	6, 023	21
罐	州	R.W		<u> </u>			28	19	47	5, 714	1						2	2	6, 023	0
汲改	府	R					63	321	384	5, 714	6			1. 248		35	122	1, 405	6, 023	23
ðu	平	R		<u> </u>			45	87	132	5, 714	2						3	3	6, 023	0
酉	面	R					151	210	361	5, 714	6					10	98	108	6, 023	2
ъ	村	R				341/1	90	227	664	5, 714	11					20	956	976	6, 023	16
洪	Ж	R		ļ			19	185	204	5,714	3					11	541	552	6, 023	9
艮	蜺	R					79	484	563	5, 714	9					42	801	843	6, 023	14
盔	綸	R					49	559	608	5, 714	. 10					54	623	677	6, 023	11
1 1	ŧ.	R					155	486	1, 321	5, 714	23			98/1	1,602	5	97	1, 709	6, 023	28
řI)	Ш	R					42	19	61	5, 714	1					2	114	116	6, 023	2
化	E	R					292	385	677	5, 714	11		1,688 _{/i}		352/1		20	2, 060	6,023	24
楽	生	 		778/1			23	324	1, 125	5, 714	19					86	1, 699	1, 185	6, 023	19
作	Ш	\vdash					16	188	204	5,714	3					8	90	98	6, 023	2
忠		R.W					33	263		5, 714	5		17/1					17	6,023	0
擎	-	R.W					55	1, 447	1, 482	5, 714	26					4	887	891	6, 023	14
換	域						161	283		5, 714	7			1 465			74		6, 023	1
#	B						337	261		5, 714	10			1, 497			49		6, 023	25
白	五						149	263		5, 714	7						7		6, 023	0
in .	X.						127	279		5, 714	7						2		6, 023	0
<u> </u>	東						162	937	1,099		19						360		6, 023	6
木	周	-					178	261		5, 714	7							4	6, 023	0
<u> </u>	普						44	261		5, 714	5				0.055	•	1	1	6, 023	_ 0
平 ———	E I								2, 001		35				3,252/1				6, 023	54
连	坪						131	273		5, 714	7							0	6, 023	0
快	KIL						282	275		5, 714	12						218	218	6, 023	3
丹 ———		R,W					305	296		5, 714	- 11					39	173	212	6, 023	3
路	英						187	276		5,714	8						145	145	6, 023	. 2
10	玄	ı,					İ	2, 781	2, 781	5, 714	46						5, 885	5, 885	6, 023	97

表-8-3の(2) 欠測原因と処置状況

状况		1975年		1976年
局名	月日	故障内容及び処置	月日	故障内容及び処置
		Telemeter 装置 2SC135B4ケ 交換修理	3, 20	空中線Cable 漏水 未 処 份
華川 Dam	5. 26	1S 2070 7ケ 交換修理	l 1	空中線Cable 漏水 未 処 置
		18 461 7ケ 交換修理	! '	空中線 Cable 漏水 未 処 置
		充電器 Fuse 8 A 1 ケ 交換修理	1	空中線 Cable 漏水 未 処 置
	7, 31	A/D cometer 接点不良		
	1.52	te lemeter 装置 2SC135 6ケ 交換修理		
		18 2070 4ヶ 交換修理		
	9. 26	telemeter装置 ?SC 235 3ケ 交換修理		
		182070 7ヶ 交換修理		
		18461 2ケ 交換修理		
春川 Dam	5. 26	telemeter 装置 2SC134B1ケ 交換修理	8, 15	充電器 2SA455、RD6A 交換修理
		18461 1ヶ 交換修理	K I	充電器 2SB240、RD6B 交換修理
ł	7. 25	telemeter装置 1S 2070 1ヶ 交換修理		
清平 Dam	7. 30	水位計 Relay 接点不良	2. 25	空中線 couverter 接触不良
春川(水)	8. 14	telemeter 装置 2SC130 2ヶ 交換修理	8. 13	telemeter 装置 2SC 135、1S 461、
ļ	1	18 2070 2ケ 交換修理	!	1 S 2070 交換修理
高 安	3. 11	空中線 converter 接触不良	11. 17	充電器 2SC 93、RD6A 交換修理
	7. 30	無線機 couverter 周波数偏差大 調 虫	E	
議政府	4. 11	空中線 couverter 接触不良	11. 16	充電器 2SA 455、RD6A 交換修理
人堂 Dam	4. 12	水位計 couverter 接点不良		
富論	4. 16	空中線 couverter 接触不良	 	
春川(雨)			2. 25	
楊平	<u> </u>		8. 10	
笙 極		1	1. 12	
				充電器IC142A、2SD110、2SA607 交換後期
利川				空中線 couveter 接触不良
竜 仁			8. 3	11.10.10.10.10.10.10.10.10.10.10.10.10.1
	<u> </u>		9. 12	
忠 州			2, 29	وقع مين وقع المناز
寧越	+-		8. 21	1
晴 日	}		4. 5 4. 18	, La ta
	-		3. 29	75 75 An -
平昌	'		8, 20	in veries of the sea on the
			11. 15	A STATE OF THE STA
1			12. 24	
龍門山	1 7.	9 空中線破損 取換修		NIM TEILER
龍門 山中継 所	7. 1	9 空中線破損 取換修	<u> </u>	

注) 1976年3月華川 Dam 空中線系に同軸避雷器、商用電源引込側に耐雷 Transformer を追加、龍門山中維局空中線系に同軸避雷器及び同軸 Filter を追加

(8-3-2) Teremeter 施設の耐雷対策について

大韓民国内の雷の発生状況について、Seoulの観象台より表-8-4のとおり雷に関する気象 Data の収集を行い、検討を致しました。

収集した data は過去7ヶ年間(1970年~1976年)のものであり、これらの Data から判断すると、雷の発生は、毎年6月~8月の3ヶ月間に集中し、これは全国発生回数の60%に達しております。この時期は、漢江の洪水時期とも一致しており、発生する雷電の種類(原因)も前線による界雷及び大地の温度上昇による熱雷が殆んどであり、また、その発生場所も漢江流域の Seoul 、春川附近で多数発生しております。

特に前線による雷電の発生時には、集中豪雨を伴なう場合が多いと予想されるため、 洪水予警報 System の安定した運用を計るために避雷対策は、重要な問題であります。

電による被害は、直撃によるものと誘導によるものに分けられ、そして、機器への侵入経路としては、商用電源等の配電線路、censor 用 cable 及び空中線系が考えられます。

避雷対策としては、避雷器及び避雷針の取付けを行うことが一般的に実施されておりますが各機器の接地端子での接地抵抗が十分低い値でないと、その効果は期待できません。

なお、避雷針を取付けた場合は、空中線等の先端が避雷針の安全角の内側に入るよう に取付ける必要があります。

避雷器等が、その機能を十分発揮するためには、接地抵抗(Impedance)の低減が重要な問題であります。

雷による電流は、瞬間的に大電流が流れるため接地線は電気抵抗の小さな太い線(14 mm²以上)を用いる必要があります。

特に接地線の線続点で抵抗が著しく大きくなるたるた接続点は、溶接(thermit)等を用いて十分堅固に接続しなければ接地線を太く又、接地極を多くしてもその効果は失なわれてしまいます。

また強い電流が瞬間的に流れると、導線の急な曲り角で電圧が非常に高くなり、丁度 抵抗が大きくなったと同じ効果が生ずるため、接地線の配線は、 Impedance を下げるた めにも(抵抗値は同じでも Impedanceは異なる場合がある)美観は二の次にし、出来る、 だけ短い線で直線となるようにする方がよいと考えます。

表-8-4 雷に関する気象 Data (大韓民国観象台調べ)

表-8-4の(1)	雷電日数($1970 \sim 1976$)
-----------	-------	------------------	---

地名年別	東草	春川	江陵	Seoul	熟陵島	仁川	水原	瑞山	滑州	太田	秋風嶺	大邱	加項	金州	群山
1970	1	6	8	21	2	10	12	5	9	13	13	6	6	7	7
1971	10	16	10	16	6	16	17	12	16	9	13	9	10	5	4
1972	12	19	8	23	10	14	15	18	16	15	13	12	11	10	10
1973	8	22	10	13	8	10	12	8	4	12	7	5	5	4	7
1974	7	15	4	13	8	6	8	8	4	8	2	3	2	4	2
1975	13	25	7	17	9	11	14	20	3 '	22	18	18	11	23	16
1976	10	11	6	11	7	8	6	10	9	7	_	1	7	5	6
計	61	114	53	114	50	75	84	81	61	86	66	54	52	58	52
年平均	8, 7	16. 3	7. 6	16. 3	7. 1	10, 7	12. 0	11. 6	8. 7	12. 3	9. 4	7. 7	7. 4	8. 3	7. 4

表-8-4の(1)より 英江流域附近に所在する観測点は、瑞山、仁川、 Seoul、水原、春川、東草、江陵の7ヶ所であるため以後はこの7ヶ所について Dataを集計します。 全国的に見ても Seoul、春川は雷の多い所という事が判ります。

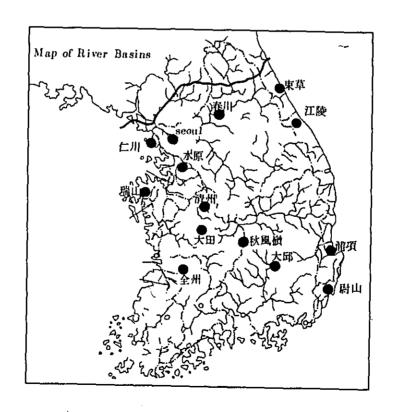


図8-1の(1) 雷日数観測点(●印)

地域別、月別雷電回数及び発生比率 表 - 8 - 4 の(2)

月別

地域别、月平均沿電発生回数 表 - 8 - 4 の(3)

表一8-4の(4) 地域別雷電種類の発生回数及び比率

 $(1970 \sim 1974)$

上段;回数、下段;比率%

江藤	23	41.8	22	40, 0	10	18.2	92
中中	21	42.0	22	44. 0	7	14.0	50
奉	35	41.7	33	39. 3	91	19. 0	84
水 原	24	32.8	42	57.5	7	9.6	73
Seoul	32	31. 1	53	51.5	18	17.5	103
1	16	28.6	33	58.9	7	12.5	99
器	18	28. 1	36	56.3	10	15.6	64
地名種類	}	— 田 〔		点		E E	dine.

表-8-4の(5) 地域別雷電の年変化及び発生比率 (1970~1974)

五帝%
下段;
ケ年の発生回数、
ß
上段;

	兀 陵			-		4. 3		12. 9		11.8	17	18. 3	28	30. 1	15	16. 1	4	4. 3	2	2. 2	-		93
}	東草	1	Į į	[1. 1	14	16. 1		29. 9	14	16. 1	15	17.2	6	10, 3	5	5. 7	3	3. 4	~		87
	奉 川	ı	-	1		0.4	19	8.4		16.9	44	19. 6	29	29.8	29	12. 9	13	5.8	10	4. 4	4	1.8	225
	水原	ļ	ļ	1	2	1.5	9	3.8	11	8.4	24	18.3	19	14.6	43	32.8	6	6.9	17	13.0	1	0.8	131
	Seoul	1 0. 5	4 1.8	ı		3. 7	1	3. 2	31	14. 2	47	21. 6	46	21. 1	21	9.6	24	11.0	26	11. 9	3	1. 4	218
	仁川	1	_	1	i	1. 3	7	9. 1	12	15. 6	17	22. 1	18	23. 4	5	6. 5	7	9, 1	6	11. 7	1	1.3	77
	出	1	_	l	,	3. 2	80	8.6	6	9. 7	18	19. 4	18	19.4	14	15. 1	12	12.9	11	11. 9	1		93
	地域月	1	2	3	4		и	,	ď	Đ	,		o	ю 		6	9,	07	,	 	ç	21	

表-8-4の(4)、表-8-4の(5)、図-8-1の(2)によると、春川、Seoul 地域で発生する雷電は、他の地方に比べて回教的に群をぬいている事がわかる。

図 - 8 - 1 の(2) 地域別雷電種別発生回数 (1970~1974)

東草

春川

未见

Seou.

ã

熱霜(日射による上界気流により発生)

£9

35

\$

33

ĸ

兹

15

界雷(前線により発生)

過當(低気圧により発生)

表 - 8 - 4 の(6) 地域別雷電の日変化及び発生比率

 $(1970 \sim 1974)$

上段;回数、下段;比率%

					,	···	
地域	瑞山	仁 川	SEOUL	水原	· 春 川	東草	江 陵
時間別	* III	, <u> </u>	32002		·в· //(* +	
0 ~ 2	3	9	24	16	11	7	8
0 - 2	3. 2	11. 7	11. 0	12. 2	4. 9	8. 0	8. 6
2 ~ 4	8	5	27	5	9	8	4
2 10 4	8. 6	6. 5	12. 4	3. 8	4. 0	9. 2	4. 3
4 ~ 6	3	11	14	6	4	5	2
4.00	3. 2	14. 3	6. 4	4. 6	1. 8	5. 7	2. 2
6~8	8	6	19	. 5	2	3	1
0.2.8	8. 6	7. 8	8. 7	3. 8	0. 9	3. 4	1. 1
8 ~ 10	8	5	16	8	11	1	4
0 10	8. 6	6. 5	7. 8	6. 1	4. 9	1. 1	4. 3
10 ~ 12	9	4	13	10	14	, 1	1
10 12	9. 7	5. 2	6. 0	7. 6	6. 2	1. 1	1. 1
計	39	40	113	50	51	25	20
%	41. 9	52. 0	51. 8	38. 1	22. 7	28. 5	21. 6
12 ~ 14	8	6	15	11	23	7	12
12 ~ 14	8. 6	7. 8	6. 9	8. 4	10. 2	8. 0	12. 9
14 ~ 16	5	5	14	13	43	15	12
14 /0 10	5. 4	6. 5	6. 4	9. 9	49. 1	17. 2	12. 9
16 ~ 18	12	5	13	13	41	13	17
10 - 16	12. 9	6. 5	6. 0	9. 9	18. 2	14. 9	18. 3
18 ~ 20	7	5	13	10	26	13	10
10 - 20	7. 5	6. 5	6. 0	7. 6	11. 6	14. 9	10. 8
20 ~ 22	13	10	34	26	24	9	14
20 - 22	14. 0	13. 0	15. 6	19. 8	10. 7	10. 3	15. 1
22 ~ 24	9	6	16	8	17	5	8
22 24	9. 7	7. 8	7. 3	6. 1	7. 6	5. 7	8. 6
ī†	54	37	105	81	174	62	73
%	58. 1	48. 1	48. 2	61. 7	77. 4	71. 0	78. 6
総 計	93	77	218	131	225	87	93

地名	瑞	仁	seoul	水	春	東	ĬI.
時間	咁	Ж		原_			陵
0 ~ 2	(10	20 20		10		5
2~4))]				\angle	
4~ 6		/ (
6~ 8		$\overline{}$		1			. <u></u>
8~10		$\binom{5}{}$	\		\bigcirc		
10 ~ 12					20		5
12~14					30		10
14 ~ 16	10 (5]		(40,		
16~18)_'		<i></i>				10
18~20	(_	1/	/	/			
20 ~ 22		$\overline{}$	$\binom{30}{}$		//		
22~ 24	10	1	ò	10 1	0 10		

図-8-1の(3) 地域別、日別雷電の発生回数(1970~1974)

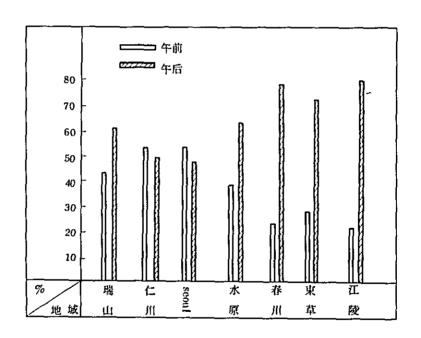


図-8-1の(4) 地域別雷電の午前、午后の比率

表 -8-4 の(6)、図 -8-1 の(3)、図 -8-1 の(4)より雷電の日変化を午前 $(0\sim12$ 時)と午后 $(12\sim24$ 時)に区分すれば西海岸地方は、各地とも大体同じ回数であるが、東海岸地方は、午前の約3 倍程度が午后に発生している。

表 - 8 - 4 の(7) 地域別雷電持続時間(1970~1974)

単位(時間.分)

地域月別	瑞山	仁 川	SEOUL	水原	春 川	東 草	江 陵	
1			00. 00	_	1	-		
2	_		00. 23	_		-		
3		<u> </u>	-	_	_	1	-	
4	00. 13	00. 27	00. 10	00. 01	00. 04	00. 06	00. 11	
5	01, 01	01. 45	02, 04	01. 19	01. 09	01. 13	01. 13	
6	01. 42	01. 59	02. 37	02. 03	03. 09	00. 52	01. 27	
7	02. 34	03. 58	05. 22	05. 41	01. 29	01. 02	02. 56	
8	02. 06	03. 19	05. 27	01. 27	02. 58	02. 02	04. 52	
9	02, 53.	01. 10	01. 45	01. 35	02. 18	01. 17	01. 07	
10	03. 03	01. 40	00. 47	01. 09	00. 27	00. 24	00. 03	
11	01, 50	00. 28	01. 20	03. 15	00, 58	00. 12	00. 13	
12	_	00. 05	00. 01	00. 11	00. 01	_	_	
計	14. 22	14. 51	19. 56	16. 41	12. 33	07. 08	12. 02	
月平均	01. 11	01. 14	01. 40	01. 23	01. 03	00. 36	01. 00	

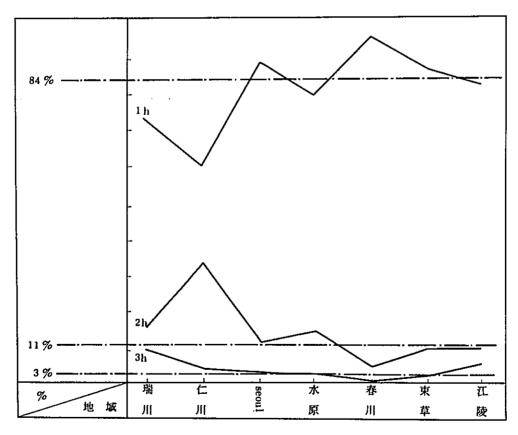


図-8-1の(5) 地域別持続別雷電発生比率(1970~1974)

表 -8-4 の(7)、図 -8-1 の(5)より、雷電の持続時間はその殆んど約84%は1時間であることがわかる。

 $(1970 \sim 1974)$

地域	風向	N	NE	Е	SE	s	sw	w	NW	無風	ā- [-
瑞	—————————————————————————————————————	6	3	4	5	2	11	18	15		64
仁	Л	5	1	3	8	5	21	5	7		55
SEC	DUL	2	3	7	11	16	38	18	6		101
水	原	10	3	2	12	8	9	11	14		69
春	Л	9	3	4	6	11	16	16	10		75
東	草	4	1	7	4	7	8	4	12		47
江	陵	1	1	4	3	8	24	9	5		55
ā	 	37	15	31	49	57	127	81	69		466

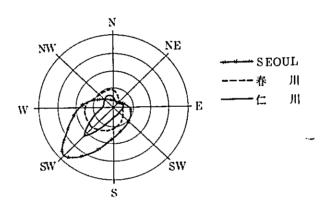


図 - 8 - 1 の(6) Seoul 、春川、仁川での雷電発生方向

表 -8 -4 σ (8)、 図 -8 -1 σ (6)より雷電の発生方向は、Seoul 、春川、仁川では南西方向が殆んどであることがわかる。

漢江洪水予警報systemのうちで、1976年及び1977年に限って耐雷Transformerと避雷器の組合せで保護されている局は、龍門山中継所、華川 Dam、春川 Dam、槐山の 4 局ありますが、華川 Damでの効果は、表 8 - 3 の統計 Data により前年比較でも明らかなように効果は見うけられますが、今後、他の局の実積を調査し、雷害の発生していると思われる他の局への導入を検討する必要があります。

水位計験観測局装置が離れて施設してある局は、華川 Dam、春川 Dam、清平 Damの3 局で、いずれも比較的距離が短いため、Cable 保安器のみで保護しておりますが、各機器間等との間の接地線の配線及び接地を十分に実施してもなお、雷害が発生するよう

であれば、観測装是を水住計側に移し、無線機系と分離して、相互に交流信号伝送を行って耐雷 Transformer 結合により耐雷性を増すことも検討する必要があります。

空中線系からの雷害を妨ぐため同軸避雷器は、龍門山中継所、華山 Dam の 2 局に挿入してあり、 表 8 - 3 の統計 Data によると設置後の雷害は確認されていない。このため、他局の状況を調査し、雷害によると思われる局に施設し、より安定な運用に努めることが必要です。

また、雷電流の進入経路などの調査のため、磁鋼片を龍門山中継所に施設致しましたが、調査団が滞在中は、実積測定をすることは出来ませんでしたが、他の雷害多発局にも施設して、定期的に雷電流の侵入経路、方向、大きさ及び回数を測定し、雷対策の資料として解析し対処する必要があります。

(1) 1977年7月3日の雷害状況

1977年7月3日21時15分~24時、7月4日4時30分~6時頃の間、Seoul 地方は、はげしい雷雨におそわれ、漢江洪水統制所、龍門山中継所及び白雲山中継所に雷害を発生させた。この時、安養川流域に集中豪雨(約400 mm/日)があり、多数の死傷者(約400人)を出し被害が同時に発生した。この時の被害状況は、表-8-5に示すとおりであり、殆んどが本 system の中心である漢江洪水統制所に集中している。

これらの被害状況から今回の雷害は、商用電源側より誘雷が侵入し、各機器の対接 地間に高電圧を発生させ、弱い所より接地へ雷電流が流れ、この電流に耐えられない 部分が破損したものと考えられます。

表 - 8 - 5 1977年7月3日~4日に於ける雷害に対する被害状況

局 名	故障ヶ所	故障の状況等
漢江洪水統制所	Teremeter 装置	龍門山系、月日繰上り誤動作
	Teremeter 装置	昭陽江系、Alam Lamp 消灯せず
	CVCF	Fuse 数本溶断
	CVCF	入力電圧計破損
	CVCF	制御回路用整流素子破損
	発動発電機	周波数計破損
龍門山中継所	分電盤	発電機出力が分電盤より出ず
白雲山中継所	発動発電機	発電せず

これらの被害を今後受けない様にするため、統制所等において、早急に、次ぎの点 について対処する必要があります。

- 1) 各種機器接地端子の連続接続を行うこと。
- 2) 商用電源入力回路に避雷器の多段設置を行うこと。
- 3) 機器の接地線は 14[□]以上の電線を用い接地線接続は、 thermit 溶接を行うこと。
- (2) 避雷対策の基本的な考え方

現在のところ考えられている落雷、誘雷対策および接地工法をまとめると次のとお りであります。

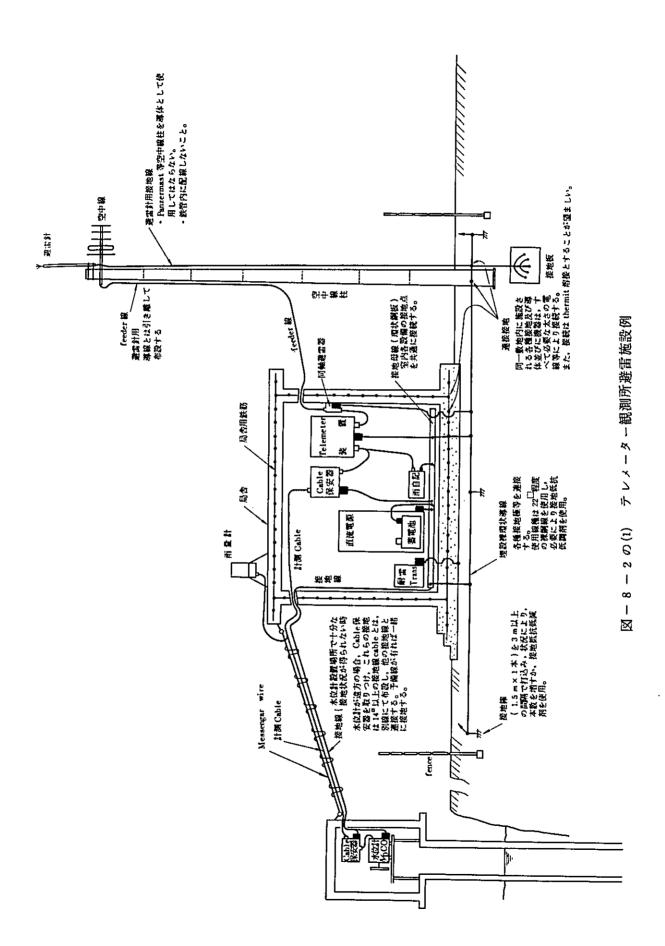
無線中継所、 telemeter 観測所など比較的狭い構内(半径約50 m 以内)に施設される電気通信機器は、次の処置をすることが望ましいと思います。

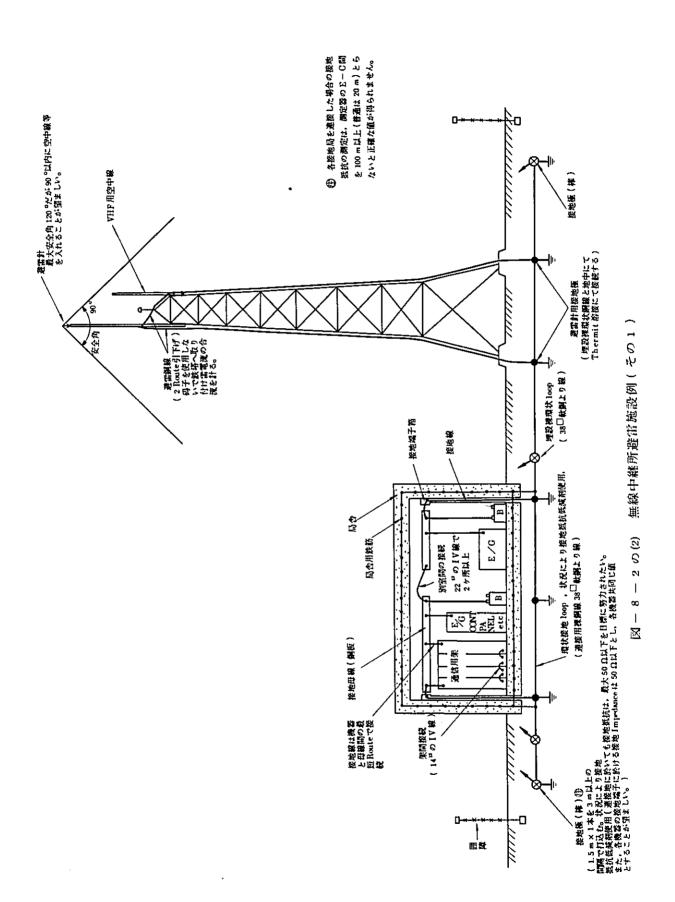
- a. 避雷針、耐雷 Transformer、同軸避電器、Cable 保守器等を原則として施設する。
- b. 局舎内及び局舎周囲には、38^口以上の接地用線(環状銅板又は導線)を布設する。
- c. 接地極は、接地抵抗が50 Ω以下(を目標)となるようにする。
- d。接地線には、14^口以上の銅線を使用し、接地極及び環状導線との接続は、原則として、Thermit 溶接による。
- e. 構内及び局舎内の施設の接地端子は、最短距離で環状導線に接続すること。
- f. 各種機器等は、接地線により連続接続(連接)する。

但し、避雷針、避雷器等の接地線も各種機器と連接するが、接続する場所は、接 地線を引き下げた、埋設接地環状導線にて行う。

(3) 無線局における避雷施設の例

前項各項目をまとめ図示すると、図-8-2の(1) \sim 図-8-2の(3)のとおりとなり、雷害の多発する漢江洪水統制所、各中継所および観測所など出来るだけ早く整理する必要があります。





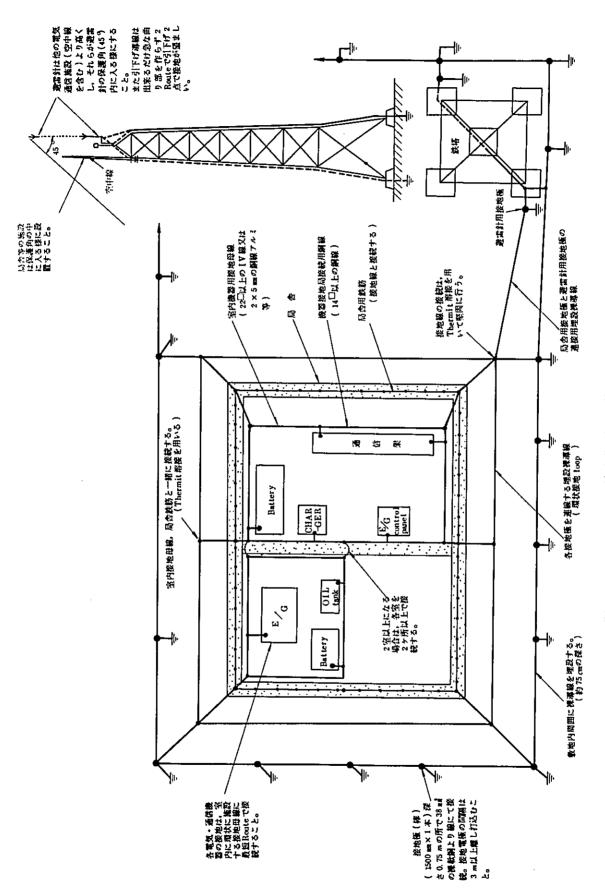


図8-3-2-3 無線中継所避雷施設例(その2)

(8-3-2) Telemeter 電源施設について

(1) 商用電源受電局の蓄電池液面低下について

蓄電池の液面低下は、過充電による電気分解によるものが殆んどであります。商用電源受電局の蓄電池は、常時、浮動充電により使用しております。そして停電時には、蓄電池から負荷に電力が供給され、Telemeter 観測局では復電時に、あらかじめ Timer で設定された時間だけ、自動的に均等充電が行われ、停電時に放電した電力量を急速に回復させる様になっています。

以上の方式によっている場合に過充電となる原因としては、

- ① 浮動充電々圧の設定値が規格値 (一般に1 Cell 当り 1.40 ~ 1.45 V)を超えている場合。
- ② 商用電源電圧が過大(自動電圧調整範囲を超えた電圧)である場合。
- ③ 均等充電の設定時間が停電の頻度、継続時間と比較して過大である場合。 が考えられます。

このため、今迄に蓄面低下を数回行っていた白雲局について、現地調査を行いました。

調査の方法は、商用電源電圧及び蓄電池端子電圧の連続測定を 1977 年 7 月 20 日から 9 月 10 まで行い記録 Data の一部は、図 - 8 - 3 又、停電状況は表 - 8 - 6 のとおりです。

この結果、測定期間日の停電回数は、7回(2分~1 時間.30 分迄)商用電源電圧変動は、103~V~123~V(110~V+12%~7%)、蓄電池端子電圧変動は 15V~13V (14.5~V+3%~14%)の範囲であり、規格値である、定格電圧 \pm 10%以内を若干上廻っているが、この間、蓄電池においては、著しい液面低下もなく、殆んど悪影響がある値とは考えられませんでした。

現地調査の範囲では、電源電圧の変動もさほど大きくなく、蓄電池の液面低下も殆んどなく、運用されております。

しかし、停電時の電圧記録 Dataから、停電回復後の補充充電が行われていないと思われます。

このため、蓄電池の充電用整流器の電圧及び充電時間等の設定を確認する必要があります。設定値として、次ぎの値とする事を推奨致します。

① H-L meter H16 V (充電停止電圧)

L14 V (充電開始電圧)

② timer TM₁10 分 (停電確認時間)

TM₂ …… 0 分 (補充充電時間)

設定後更に、連続記録を行い、正常な運用を行うよう調査し、半年に1度程度、手動により、活性化のための均等充電を行うよう設定後の状況追跡が必要であります。

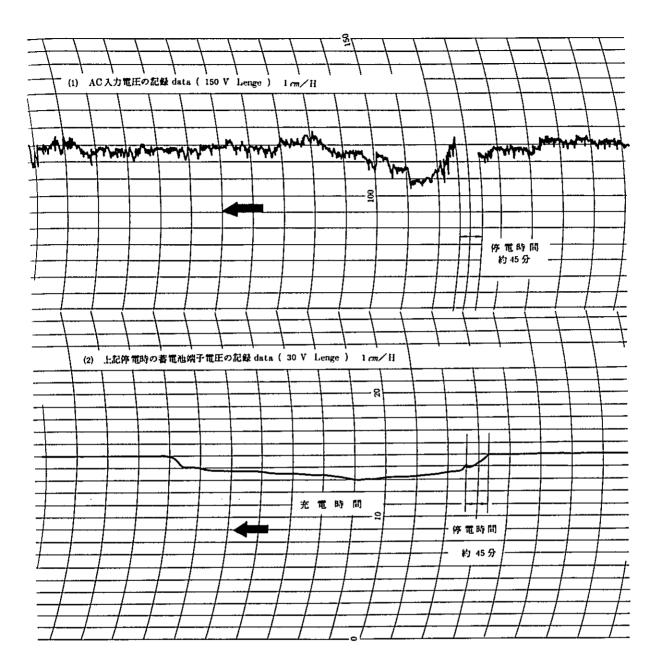


図-8-3 白雲雨量観測局商用電源変動及び蓄電池端子電圧変動状況 (測定期間 1977年7月20~9月10日)

表 - 8 - 6 白雲山雨量観測所附近の商用電源の停電状況 (面事務所職員より資料入手)

停 電 月 日	停 電 継 続 時 間	原	因 備	考
7月20日 (水)	7:30~9:00(90分)	事	故	
24日 (日)	8:40~9:00(20分)	雷	雨	
9月1日 (木)	8:20~9:25(95分)	不		Hスト不良)
2日 (金)	2:12~2:14(2分)	落	雷	
2日 (金)	3:00~3:30(30分)	"		
2日 (金)	4:00~5:00(60分)	"		
10日(土)	10:10~10:07(57分)	エ	事	
計	7回(354分)			

いずれにせよ、浮動充電々圧の設定が蓄電池の保守で一番重要であるため、蓄電池 の取扱説明書による標準値内で使用する必要があります。

(2) 商用電源の不安定な局について

現地調査期間中に、晴日雨量観測局に於いて、蓄電池の著しい液面低下を現地電気 通信担当者の巡回点検時に発見した。このため当該局に於いても、早急に前記白雲局 と同様、商用電源の電圧変動、蓄電池端子電圧の変動及び停電回数と継続時間等を調 査し、蓄電池に対する充電電圧、充電時間及び充電回数等を適正な値に設定する必要 があります。

また、今後、停電の頻度が高く、長時間の停電が発生 し、電力の安定供給の保障がない局については、商用電源方式から、大陽電池方式に変更を行い商用電源に起因する問題で欠測となることを防ぐ必要があると思います。

洪水子報上特に重要な観測局で商用電源が不安定な局については既設の大陽電池使用局の中で比較的容易に商用電源が得られる局のうち、欠測があっても他の data で容易に補完が行える局の大陽電池と当該局の整流器を交換することも考慮することを推奨致します。

(8-4) 警報施設

警報施設のうち伝送設備及び電源設備については、telemeter 施設と同一であり、8-3 項で述べてありますが、特殊な設備として、通常は、動作せず、有事の時だけ動作する siren 及び speaker による放送設備があります。

これらの設備は、通常点検において、動作確認が困難のため点検の省略をしがちでありますが、通常においては、定期的に点検制御を行い動作等を確認し、現地点検時には発音部直前までの動作確認と、少なくとも出水期前においては siren 及び speaker とも試験動作確認を行い、いつでも動作するよう維持保守を行わなければならないと思います。

(8-5) その他の施設

前述の施設以外の附帯施設を含め、漢江洪水予報施設は、すでに施設後3年を経過して おり、その維持管理はtelemeter 施設等と同様に目的をもって実施する必要があります。 特に次の点について、実施する必要があると思われます。

1 電気設備について

a) 統制所及び中継所の電気設備については、動作不安定な場合は別にして、通常の点 検ではその機能の低下及び劣化は容易に発見できない面もあるので、telemeter 施設 と同様に各専門技術者による点検整備を実施される事を希望します。また、特に商用 電源の変動状況を記録計の設置により調査を行い、必要により、発電機運転に切替え る様検討する必要があります。

b) 統制所内の各設備の蓄電池について、その点検が正確、旦つ、確実に実施されていない面も見うけられますので、取扱設明書通りの各規定値の設定に誤りのないように 過充電及び充電不足に注意する必要があると思われます。

このため、定期的に液量の監視を行い、適度な消耗となる様、充電電圧及び充電時間等を設定し、消耗の少ない場合は、定期的に手動均等充電を行うことを推めます。

なお、商用停電時等には、蓄電池からの放電電量を計算し、復電後に放電電量の 約150%位の充電を行うのが望ましいと考えます。

2 鉄塔及び反射板について

鉄塔及び反射板は、その構造から見て点検作業は不必要と見られがちでありますが、 その機能を維持するためには次の様な点検が必要となります。

- a) 鉄塔について、調査団の訪韓直前に漢江洪水統制所をはじめ各中継所等多重無線局の整備が行われて完了しておりましたが、その設計強度を維持するために、定期的に塗装の状態及びボルトのゆるみの点検が必要となり、今後とも3年に1度は塗装及びボルトの増締を行うことを希望します。
- b) 反射板については、現状の把握には至っておりませんがその機能を維持するために、 基礎及び反射板の平面度について定期的に少なくとも1年に1度は次の点検が必要と 思われます。

(1) 反射板平面度 測定、点検 (板のひずみ)

(2) 反射板府角 測定、点検 (板の傾き)

(3) 反射板支持鉄塔水平度 測 定 (基礎の不等波下の有無)

(4) 方向調整ポルト 点 検 (ゆるみ、錆の防止)

(5) 支持鉄塔 点 検 (塗装、ボルトの増締)

(鉄塔と同一)

(6) 電波通路 点 検 (樹木、建物等障害物の有無)

現状においても夏季には約半分位樹木に覆われているため早急に除去する必要があります。

(8-3-3) 保安運営上考慮しておかなければならない諸問題

一般的に保守運営上次の点を考慮しておく必要があると考えます。

- 1 保守点検の目的
 - ・保守点検の目的は3つに分類して考える必要があります。
 - i) 点検、整備の基本的意識向揚上重要な事項 設備の管理を実施してゆくときに大切なことは、設備に対する興味、関心及び愛

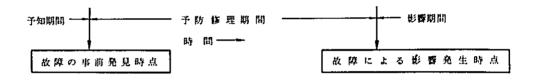
着を持って接する事であると一般的に言われています。

要領やmanual等に示された通り受動的に実施していたのでは見逃がすことがあるからです。

これらの作業は、指示すれば誰でも同じような効果が期待できるという性格のものと異なり、自主管理に期待して始めて成功する場合が多く目的も達せられます。

ii) 重点設備の予防修理期間を確保するための点検

system 本来の目的を遂行するため、出水時等緊急事態にその設備(機器)が故障し、且つ他に代替手段がなく重大な問題に結びつく設備は、同じ保守、点検対象の中でも重要度が高くなります。これらの設備(機器)は入念に点検がなされる必要があり、手遅れとならぬ時期に予知し、修理がなされなければ保守、点検の目的が果たせたとは言えません。



上記の予防修理期間が確保できる"故障の事前発見時点"を見のがさぬようにするのが点検の目的となります。

iii) 故障の事前発見のための点検

機能障害発生には至らない軽徴な性能劣化等においても、事前発見が遅れすぎては、障害に結びつきかねない事もあります。したがってある余裕をもって見廻り故 障発生を見然に防止する点検をする必要があります。このため毎月1度巡回点検を を行うことが望ましい。

2 故障の原因分析と対策

突発障害時の修理については、必ず原因分析を行って、再発を防止できる対策をたて実施しなければなりません。

原因不明のまま放置すると再発する事を覚悟しておかなくてはなりません。

3 修理記錄

定められた様式により修理記録を整理し、統計処理しておく事により、次の示すような利点があります。

- 1) 同じような障害発生に対して、修理時間を短縮できる。
- ii) 修理技術の向上(修理方法の改善)を計れる。
- iii) 予備品類の整理がしやすい。
- iV) 図面類の整理(改訂等)が容易となる。

4 保全資材の管理

予備品及び測定器は常に整理された状態で管理されていなければなりません。

予備パネル等は使用可能なものと修理を要するものは明確に区別しておき、いつでも使用できるように整備しておかなくてはなりません。

測定器は保守点検の生命ともいうべきものであるので毎年1回は校正等を行う必要があり、信頼のおけない測定器を使用するのは保守点検を行ってもDataの信頼性がなく、且つあやまった判断を紹くおそれもあるため、早急に校正、修理を行う必要があります。

よってこれらの管理は充分過ぎると言って良い程の管理が要求されます。

5 その他の問題

i) 各機器は運用開始後3年を経過したため、当初の仕様規格を満足しない機器も1部 にあるようなので、各機器の専門技術者による精密点検調整を行う事を希望します。

ji) 測定器類の把握

各種測定器及びその附属品、予備品の確保と保管の充実を計る事が必要です。な お測定器の校正、故障履歴は常に台帳等により把握しておくことが必要です。

iii) 測定 data の整理検討

各機器、回線の点検を行い、その data を整理し、常に graph 等を作成し、前回 data を元に故障ヶ所の早期発見に努めることが必要です。



第9章 漢江洪水予警報Systemの研究課題

第9章 洪水予警報 Systemの研究課題

洪水予警報精度の限界は一般に電算機による洪水予警報 systemが、 完成した場合においても、水文観測、降雨予測、面積雨量計算、流出計算等の過程において種々の誤差が含まれるのが通常であるため、洪水予警報の精度に複雑に寄与している各要因ごとの検討がすすめられている現状にある。

漢江洪水予警報 Systemについてもその精度は多くの実績 data の集積より得られるものであり、それに並行して必要に応じ、計算 model(含定数)の検討を要するものである。System の改善はその誤差率を縮めるために今後も継続的に行う必要がある。

(9-1) 降雨予測の手法

降雨予測については、それぞれの河川の状況により事情が異っており、確立された手法はまだないので今後の研究課題である。とくに漢江流域では、前線性降雨が支配的であるが、これについては気象学的にも未解明な点が多くまだほとんど成果が得られていない。日本においては過去の降雨記録(継続時間・総降雨量等)及び気象情報(例えば降雨前線の位置、前線最大風速等)から解析する手法が一部で実験的に行れている。

今後漢江流域における過去の豪雨時の記録を収集して、両国による相互研究を継続的に 進めることが必要と考えられる。なお当面過去の降雨記録を検討して地域分布 patternを 作成し、洪水時の予測条件数を最小限に留める努力が有効である。

日本の場合、短期の予測(洪水にかかわる)として多くの研究が重ねられてきているが、例えば、日本の代表河川である利根川、北上川、淀川の場合次のように台風性の降雨についての予測が実験的に行われている。利根川、北上川、淀川は、それぞれ関東、東北、近畿の各地方に位置し、流域面積はそれぞれ約18,000、10,000、8,000 km²である。

a) 利根川の場合

雨量に影響をもつ気象要因のうちから、雨量に対して相関の良いものを選び出し、純統計的手法で予測方程式を求める方法である。降雨の原因となる気象条件をまず次のように分類する。

- (i) 台風による場合
 - (イ) 前線の強い場合
 - (中) 前線の弱い場合
 - (*) 前線のない場合

また台風の経路によって次のcourseに分類する。

A course:九州、四国地方に上陸する場合

B course:中部、近畿地方に上陸する場合

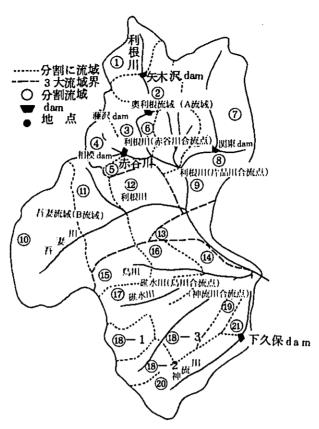


図-9-1の(1) 利根川上流域図

C course:関東地方に上陸する場合

D course: 関東沖を通過する場合

(ji) 前線による場合

この分類に基いて、各分類別に総雨量と相関の良い気象要因を分析し、その結果、次の要因を雨量予測の parameter とした。

(j) 台風による場合

们 台風 energy

台風半径と気圧差の積を台風 energy と規定する。

 $\mathbf{E} = \mathbf{r} \times \triangle \mathbf{P}$

r:台風半径(台風中心から1,000 mbの等圧線までの距離)

△P:気圧差(1,000 mb と中心示度との差)但し台風が北緯30 度線通過時の ものとする。

(中) 台風の進行速度

台風が北緯 26 度より1日に進む距離の時間当りの平均値とする。

(ji) 前線による場合

(イ) 前線前面の風速

前線前面に向う風速と上昇気流を起す場合を表わすもので前線に直角方向の風速

とする。

(中) 前線までの距離

利根川上流部から前線までの距離を用いる。 次式は上記によって求めた予測方程式の1例である。

。台風の場合、A・B course、前線の弱いもの

$$Y_A = 117.2 - 0.193 X_1 + 0.245 X_2$$

Y_{*}: 奥利根流域の流域平均総雨量

X1:台風 energy (103Km·mb)

X2:進行速度(Km/hr)

。前線の場合

$$Y_A = 87.4 + 0.801 X_1 - 0.059 X_2$$

X₁:風速 (m/s)

X2:利根川上流部から前線までの距離(Km)

以上の方法で、台風の場合には、台風が北緯30度附近に達した時点から総雨量を予想することができる。なお降雨の時間分布波形は、累加雨量百分率曲線を12個のpatternで代表させ、このpatternから時間雨量を推算している。

b) 北上川の場合

(1) 降雨の地域分布

年間の降雨量は、北上川を境に西側の奥羽山系では、東側の北上山系より約400 mm程度多く、既往の台風時の等総雨量線図よりも降雨に地域的な偏りがある。またそれらは、種々の降雨要因により種々の分布をすることはあきらかである。そこで、降雨原因を台風(日本海側を北上するもの、太平洋側を北上するもの)、日本海低気圧、南海低気圧、二ッ玉低気圧の5 case に大胆に分け、狐禅寺上流流域平均雨量に対する各分割流域(図-9-1の(2)の百分率比を求め、代表的地域分布を考えることとした。その結果は、表-9-1の(1)の通りである。

(2) 降雨の時間分布

ある地点もしくは、流域平均降雨の時間分布についても地域分布と同様種々の分布をすることが予想されるが、各小流域について図-9-2の(3)のような時間分布をすると仮定した。ここに、

T: 降雨終了時刻

T 2 : 最大降雨強度出現時刻

 $T_1 : T_2 - 14 hr$

To:降雨開始時刻

Rm : f (T2):最大降雨強度

f (t') = A e B t': 立上り降雨分布

表-9-1の(1) 降雨原因による地域分布

		原.	因		台			風		南		海	ш	本	海	=	つ	玉
流	域			日	本	海	大	亚	洋	低	気	圧	低	戾	圧	低	気	_圧
四	+	四	田			64			81			73			86			76
御			所		2	273			101			98		1	118		1	10
残			1			87			85			58			79			80
//			2			67	E .		73			76			90			83
"			3			52			87			99			103	<u> </u>		82
//			4		:	104			109			118			114			95
"			5			50			108			116			99		1	.06
"			6			22			96			109			88			99
"			7			66			143			124			115		1	133
田			瀬			92			103			104			99			86
湯			田			96			80			96			95		;	801
石			渕			223			131			1 27			115			140

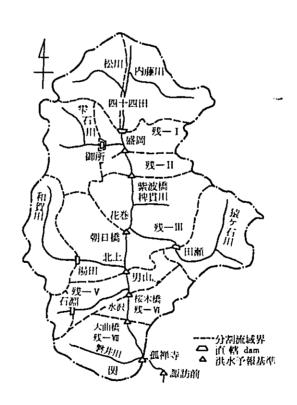


図-9-1の(2) 北上川流域図

流域平均総雨量Rは、想定した狐禅寺上流総雨量に(1)の地域分布で与えられる係数をかけることにより得られ、Rmは、式(1)を仮定して求める。(a. b = const) また T 3 は想定してT 2 は式(2)で与えられる。

(1)(2)は、既往降雨 Data より回帰分析により求めた。A、Bは、 $\int_{T_0}^{T_3} f$ (x) dt = Rとなるように求める。すなわち、狐禅寺上流総雨量、降雨継続時間を想定することにより各流域の降雨時間分布を予測することができる。式(1)(2)は、降雨要因が台風性でないときは回帰精度が悪く実際の予測には使えないことから現予報 system では台風性の降雨に限り、予測を行っている。

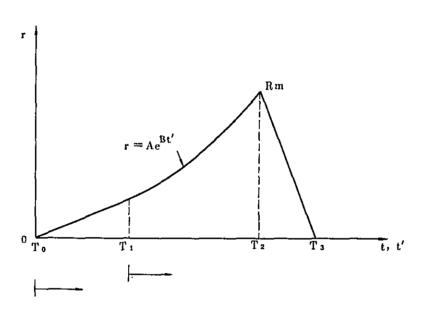


図-9-1-3 降雨の時間分布

c) 淀川の場合

(i) 台風の進路予想法

台風の移動については、理論的に解決されていないことが多いが、おおよそ次のようなことが言える。つまり台風は1万.meter にも及ぶ立体構造をもっているので、その範囲における上層の気流によって流される。ここでは、上層の気流を代表するものとして500 mb 高度(地上から約5,500 meter の高さで、ほぼ対流圏の中層に相当する)を使って進路予想を試みた。台風は、川の流れの中にできる渦のようなものであり、渦が川の流れに流されて移動するように、台風も一般流に流される。そこで、台風と一般流を分離して考え、進路予想をしようとするのが「Steering 法」の考え方である。ここでは、比較的簡易に進路予想ができる方法を見出すため、形も強さも変えない円形じょう乱が、非発散の条件でどう移動するかという考え方に基づいた「西本の方式」を採用し、2次式近似により行った進路予想についてのべる。

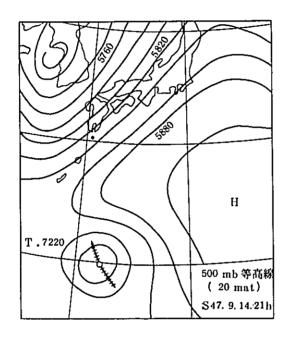
(1) 台風進路予想の方法

ここでのべる方法は、空間平均による進路予想法として、すでに図式法が確立さ

れており、大きく分けて3つの過程から成っている。今回はこの方法の数値化を試 みた。

① 500 mb 等髙線から台風を除去する過程

気象庁から1日2回、無線 FAXによって、500 mb 等圧面天気図が送られてくる。 (図-9-1 σ (4)) これを受画して、free -handによって台風を除去する。台風の除去は原則として右側の太平洋高気圧に着目し、これを目安に台風の除去を行う。 (図-9-1 σ (5))



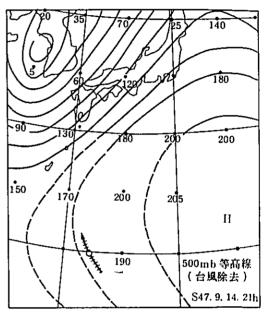


図 - 9 - 1 O(4)

図-9-1の(5)

② 基本流を求める過程

台風を除去した 500 mb 等高線から、緯度、経度 5° 毎の格子点の高度を読みとる。そして右側の高気圧を中心に、高度(Z)を、緯度(N)・経度(E)の 2 次式近似におきかえる。これが基本流(\widetilde{Z})となる。(図-9-1の(6)の実線)

③ Corioli 係数の緯度変化にもとづく効果 Zf を加える過程地球が回転している影響により、北半球では進行方向に対して右側に引っぱろうとする見せかけの力(Corioli の力)が働く。Corioli の力は緯度によって異なり北へ行く程その力は大きくなる。従って台風の北側と南側では、北側の方へ引っぱる力が強く、台風の course は基本流より西の方へずれる。このため、基本流(\widetilde{Z})に、この効果(Zf)を加える必要があり、その結果、台風経路を示す(Zc)が求まる(Z0 の点線)

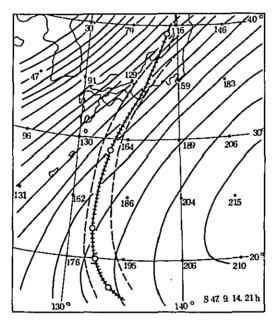
(2) 進路予想の精度と問題点

昭和36年から昭和47年までの9個の秋台風について検証を行ったところ、特別な場合を除き、台風が、北緯25°付近にある時点において、北緯35°(淀川流域の緯度)までの経路を、約100㎞以内の誤差で予測できることがわかった。

また台風の移動速度は、Zcー分布の地衡風速に比例するので、地衡風速と最新の台風の移動速度の比(m)を求め、それによって台風の速度を算出してみた。

台風が北緯 25°から淀川流域付近まで移動する時間は、大体、1.5日~2日であり、2割以内の誤差(7~10時間)で、淀川流域に進む時刻が予想できることがわかった。

Zfは台風の半径 riによって決るが、riはあらかじめ決定することは困難であり、種々のriに対するZfから台風進路を求め、この内から最新の台風経路に適合するriを選ぶ必要がある。



∮:台風の現在位置 *****: : 台風経路──: Z ○ : 9時の位置

----: Z c ・ ;21 時の位置

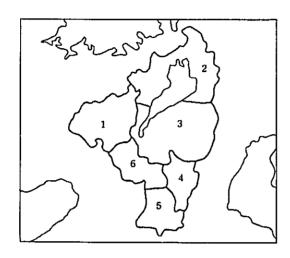
図 -9 -1 の(6) 2次式による高度近似(10 mat 毎)

(ii) 台風に伴う雨量計算

台風に伴う降雨の予測については、これまで類似法が最もよく用いられてきている。 現在においても類似法によってかなり精度の高い予測もできるが、全く同じ台風がないことや、台風に伴う降雨の性質がある程度わかってきたため類似法のみに頼ることが少なくなってきている。台風による降雨を大きく分けると、台風が直接もたらす雨(台風中心のうず性降雨や地形性降雨)と間接的にもたらす雨(前線による雨やouterBandによる雨)とに分れる。 ここでは、台風が直接もたらす雨について、過去の実績から導き出す方法について のべる。

過去の雨量は3時間雨量として整理されており、台風の予想位置は6時間毎に示されるので、その時間を中心とした前後3時間の6時間雨量として計算を行った。

流域の分割は図ー9-1の(7)に示す通りである。



流域1:桂川流域

流域 2 : 琵琶湖北西部流域

流域3:琵琶湖南東部流域

流域 4: 伊賀川流域

流域 5 : 名張川流域

流域 6:木津川本流域

図-9-1の(7) 流域分割図

(1) 台風と雨量の関係(雨量係数)

台風域内の雨の量は、流入する気流に含まれる水蒸気の量と、上昇気流の強さに よって決るものと考える。

そこで、台風に流入する気流の水蒸気量をSとし、潮岬の気温の平年値(半旬毎の)に対する飽和水蒸気圧を使用する。台風域内の上昇気流の強さは、台風の強さに関係するが、台風の中心気圧をPoとすると、調査の結果、大体√1,000 - Poに比例することがわかった。

便宜上

$$K = \frac{S\sqrt{1,000 - P_0}}{200}$$
 P₀ : mb
S : mmHg

とおき、Kを台風の雨量係数と言うことにする。

中心気圧 900mb 、S が 20 mmHg (時期が 9 月 23 日~ 27 日の場合)の台風を標準台風とすると、この場合 K は 1 に等しくなる。

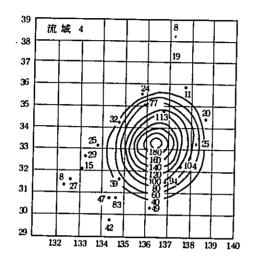
(2) 台風の中心位置と各流域雨量の関係式

台風の中心位置と各流域の 6 時間雨量の関係を調べるためには、台風の強さに関する要素を除く必要があるが 6 時間雨量をその台風の雨量係数 K で割ると、標準台風の場合に換算できる。以下これを標準雨量と言い、R₀(6)(=R(6)/K)で表わすことにする。各台風の 3 時間の中心位置と各流域の 6 時間標準雨量 R₀(6)を Plot

すると図-9-1 o(8)のようになり、これを数値的に近似式におきかえると図-9-1 o(9)のようになる。

この計算式を6つの流域別に作っておけば、台風の中心位置に対応して、6時間標準雨量が求まりこれに台風の雨量係数をかければ求める雨量となる。

台風の予想位置に応じて、この計算をくり返せば、時間的な変化も同時に予想することができる。



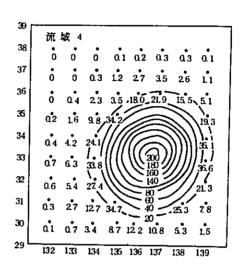


図-9-1の(8) 台風の中心位置に対する Ro(6)の実測値(流域4)

図-9-1の(9) 台風の中心位置に対する Ro(6)の計算値(流域 4)

(3) 実測値と計算値の比較

前記によって与えられた計算式から台風の中心位置に対応する R_0 (6)を計算し、 実測値と比較 したものが右の表-9-1 の(2)である。

まずはじめに、計算値と実測値の絶対値を比較するために、各台風の前期降雨期間を除いた3時間毎のRo(6)の和を求め実測値との比をとってみた。

この表から、 M_1 、 M_10 、 M_13 については、計算値と実測値は大体一致するが、 M_3 の実測値は計算値より非常に少なく、 M_11 は計算値よりかなり多い。 M_15 も計算値より多いが、絶対量が少ないのでその差は小さい。

次に雨量の時間的変化について調べると、各台風の 3 時間毎の流域平均の $R_{\rm o}$ (6) の実測値と計算値を graph にすると $\Omega-9-1$ の (10) のようになる。

この図を見ると、計算値と実測値は(Levelが異なるものも含め)平行しており、 計算式は雨量の時間的変化をよく表わしていることがわかる。

なお、M.1、M.15 のように初期の実測値が、計算値より多いのは、前期降雨の影響によるものと考えられる。

以上のように雨量Ro(6)の計算式の精度は、かなり良いが、問題は雨量の絶対値

の差異 (即ち表-9-1の(2)の実測値と計算値の比)である。この比は雨量係数の誤差と考えられるべきもので、今後台風の数を増やして、雨量係数の調査が必要である。

表-9-1の(2) Ro(6)の実測値と計算値の比較(大型台風)

				元ののの天保	7 (E G H) 7 (E			
流	域	No.	1	2	3	4	5	6
流	域	名	桂 川	琵琶湖 北西部	琵琶湖南東部	伊賀川	名張川	木津川
No.		1	(T. 531	13) 9h ~	~ 21h			
— <u>—</u> 実	測	値	396	363	447	467	417	. 313
計	算	値	382	391	484	515	518	301
	/	計	1. 04	0. 93	0. 92	0, 81	0. 81	1. 04
No.	-	3	(T. 541	14) 9h ~	~ 18h			
実	測	値	82	109	173	320	249	92
計	算	値	342	389	566	630	577	866
実	/	計	0. 24	0. 28	0. 31	0. 51	0. 43	0. 25
No.		10	(T, 58	22) 9h -	~ 21h			
— <u> </u>	測		45	111	223	288	291	117
計	算	値	48	126	285	318	259	130
実	/	計	0. 94	0. 88	0. 73	0. 90	1. 12	0. 90
No.		11	(T. 59	15) 9h	~ 24h		-	_
 実	測	値	323	327	413	471	594	242
計	算.	値	313	247	292	304	346	167
実	/	 計	1. 03	1. 32	1. 41	1. 45	1. 72	1. 45
No.		18	(T. 61	18) 8h	~ 18h			
実	測	値	129	100	137	104	215	52
— <u></u> 計	算	値	164	102	144	125	179	61
実	/	計	0. 79	0. 98	0. 95	0, 83	1. 20	0. 85
No.		15	(T. 65	23) 6h	~ 15h			
実	測	値	125	78	118	106	140	46
計	算	値	112	61	91	75	119	33
実	/	計	1, 12	1. 28	1. 30	1. 41	1, 18	1. 39

これでもわかるように、情況による多くの仮定値や判断(経験)を伴うとともに 比較的仮定値を要しない淀川のばあいでも既往の多量の観測結果を集積した上での 解析を要する。これは物理的及び統計的両 approach の合意が見い出された例と見 ることもできるが、同じ上昇気流を基とする降雨において他の例えば前線性降雨、 移動性低気圧による降雨、局地的集中豪雨等々と呼ばれるものについては、両 approachの合意が仲々見られないのが実情である。

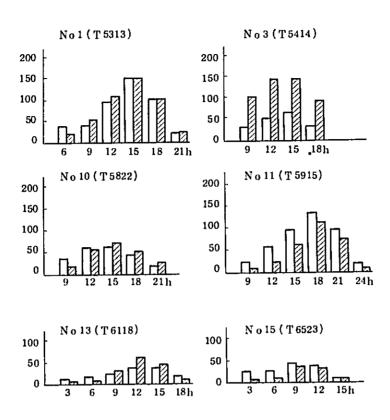


図-9-1の(10)全流域Ro(6)の実測値と計算値(大型台風)

前線性降雨については、利根川で台風性と同様な手法が適用されている。

漢江の洪水の場合、大洪水をもたらす降雨 pattern は主として停帯前線といわれている。中央観象台における検討結果は大いに参考となる。これによれば、漢江流域に大きな降雨をもたらす pattern として図-9-1の(11)~(19)に示すように、

- (1) 寒冷前線が漢江流域を通過
- (2) 停帯前線が漢江流域に掛る
- (3) 低気圧が中部地方を通過
- (4) 低気圧が南部地方を通過
- (5) 台風が南部地方を通過
- (6) 台風が西海海上を北上
- (7) 台風が南海岸に上陸、北上
- (8) 台風が中部地方を通過

に分類されている。まず、検討の手始めとしては、(2)の停帯前線が漢江流域に掛る ばあいについて各観測所降雨量について利根川と同じような手法が適用できるかど うかをみてみるのも有効であろう。

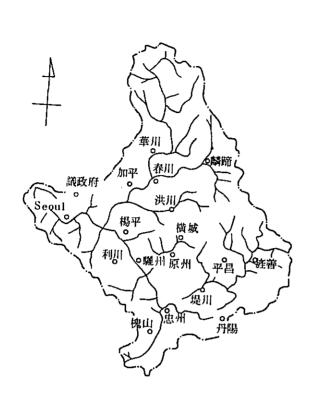


図-9-1の(11) 漢江流域内の観測所

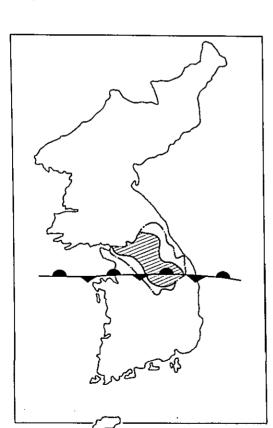


図-9-1の(13) 停帯前線が中部に掛るとき の多雨域

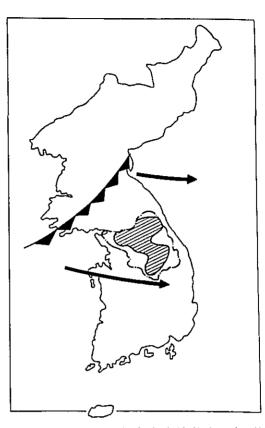


図-9-1の(12) 寒冷前線通過時の多雨域

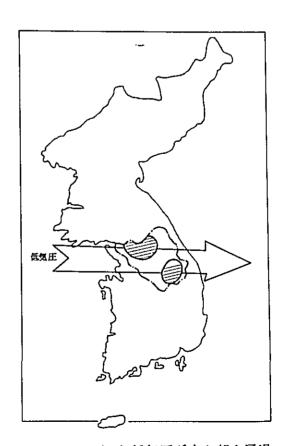


図-9-1の(14) 低気圧が中心部を通過 したときの多雨域(1)

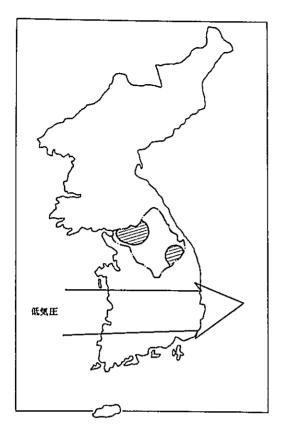


図-9-1の(15) 低気圧が南部を通過した ときの多雨域(2)

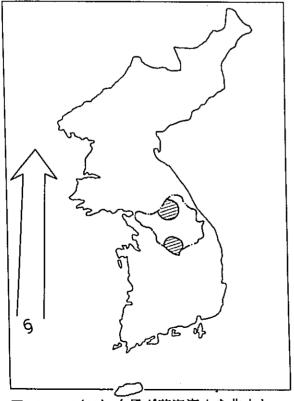


図-9-1の(17) 台風が黄海海上を北上したときの多雨域(2)

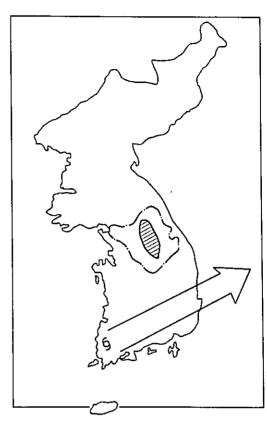


図-9-1の(16) 台風が南部を横断した ときの多雨域(4)

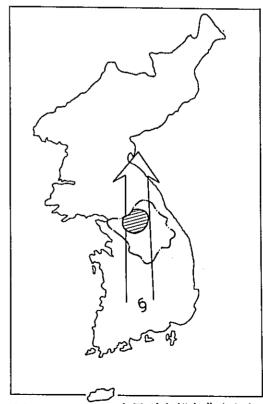


図-9-1の(18) 台風が中部を北上した ときの多雨域(1)

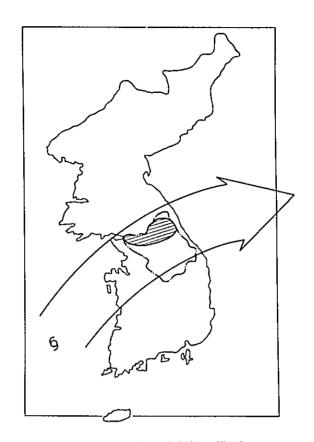


図-9-1の(19) 台風が中部を横断した ときの多雨域(3)

表-9-1の(3) 台風性降雨による洪水

B	時	人道橋水位	期間	80 mm / d 以 上の豪雨日数	経 路	最多降雨 観測所名	総降雨量
		(m)					(mm)
1922.	7. 30	9. 80	9	2	(1)	利川	600
1925.	7. 18	12. 26	9	4	(2)	加平	900
1929.	8. 18	4, 93	5	1	(3)	議政府	180
1930.	7. 25	6. 70	14	2	(3)	麟 蹄	362
1931.	8. 20	7. 55	9	2	(1)	加 平	469
1934.	7. 24	7. 35	12	1	(2)	槐山	416
1936.	8. 29	10. 15	10	3	(4)	原 州	343
1959.	9. 1	8. 95	12	2	(4)	洪 川	439
1962.	9. 9	7. 04	9	1	(3)	洪川	181
1963.	6. 23	7. 05	10	1	(4)	春 川	200
1971.	8. 12	6. 53	8	1	(3)	春 川	178
1972.	8. 18	11. 24	13	3	(3)	議政府	624

⁽¹⁾ 中部北上 (2) 黄海北上

(4) 南部横断

⁽³⁾ 中部横断

表-9-1の(4) 低気圧の原因による降雨がもたらした洪水

Γ''''		[() [-]		国。おかかか	
	時	人道橋水位	期間	80 mm / d 以	経 路	最多降雨	総降雨量
"	e.a	八世間八世	נייו נסכ	上の豪雨日数	<u>ж.</u>	観測所名	7/G/ 1-1- 174 <u>122</u>
		(m)					(mm)
1921.	7. 17	6. 60	8	2	(1)	丹 陽	288
1926.	7. 22	9. 40	12	4	(1)	楊 平	517
1930.	7. 14	9. 50	14	4	(1)	議政府	806
1931.	4. 28	5. 35	8	1	(2)	旌 善	147
1933.	7. 30	7. 89	16	2	(1)	議政府	458
1935.	7. 23	10. 17	12	3	(1)	議政府	606
1936.	8. 12	10. 56	16	2	(1)	楊平	548
1938.	9. 5	5. 87	4	1	(1)	旌 善	171
1940.	7. 21	10. 41	22	6	(1)	Seoul	1, 217
1940.	9. 4	9, 60	9	2	(2)	議政府	438
1960.	6. 30	6. 84	6	2	(1)	洪 川	269
1964.	4. 20	7. 82	7	1	(1)	驪 州	274
1966.	9. 6	7. 89	8	2	(2)	議政府	227
1968.	8. 24	7. 75	12	2	(1)	楊平	364
1970.	9. 18	8. 95	12	2	(2)	議政府	305

- (1) 中部地方通過
- (2) 南部地方通過

表-9-2の(5) 前線性降雨による洪水

日 日 日 日 日 日 日 日 日 日								
	Ħ	胜	人道極水位	田 間	80 ㎜/d以	箱 類	最多降雨	総路両島
1918. 8. 17 9. 08 10 2 STY 加 平 423 1919. 7. 7 9. 05 7 2 STY 忠 州 403 1920. 7. 9 10. 10 8 3 STY 平 昌 510 1920. 7. 20 6. 93 8 1 CLD 楊 平 184 1920. 8. 2 9. 85 7 2 CLD Seoul 536 1922. 7. 17 8. 00 13 1 CLD 提 川 329 1922. 8. 23 8. 96 7 2 CLD 左回 月 455 1923. 7. 23 6. 87 12 2 CLD 基 川 551 1923. 8. 2 7. 90 17 3 CLD 撤 月 551 1923. 9. 12 7. 32 7 1 CLD 撤 万 394 1927. 7. 15 8. 05 10 3 CLD 撤 万 394 1928. 9. 17 9. 17 10 2 CLD 撤 万 394 1928. 9. 17 9. 17 10 2 CLD 撤 万 315 1937. 4. 15 6. 05 5 1 CLD 加 平 140 1937. 7. 20 7. 40 13 2 CLD 顺 广 140 1937. 7. 20 7. 40 13 2 CLD 顺 广 148 1959. 7. 8 8. 70 8 3 STY 忠 州 526 1964. 7. 15 7. 55 15 2 STY 忠 州 526 1964. 8. 13 8. 27 9 2 STY 提 川 247 1965. 7. 16 10. 80 14 4 STY 春 川 664 1965. 7. 29 6. 48 13 1 STY 捷 別 247 1966. 7. 26 10. 78 10 5 STY 捷 财 248 1966. 7. 26 10. 78 10 5 STY 捷 财 248 1966. 7. 26 10. 78 10 5 STY 捷 财 251 1967. 7. 20 6. 50 11 1 STY 捷 财 261 1966. 7. 26 10. 78 10 5 STY 捷 财 248 1966. 7. 26 10. 78 10 5 STY 捷 财 248 1966. 7. 26 10. 78 10 5 STY 捷 财 248 1967. 7. 20 6. 50 11 1 STY 捷 财 247 1968. 7. 20 6. 50 11 1 STY 捷 财 247 1967. 7. 20 6. 50 11 1 STY 捷 财 251 1967. 8. 30 5. 30 9 2 STY ৳ 财 平 230 1968. 7. 17 6. 35 9 2 STY ৳ 财 平 230 1968. 7. 17 6. 35 9 2 STY ৳ 财 平 230 1968. 7. 17 6. 35 9 2 STY ৳ 财 平 230 1968. 7. 17 6. 35 9 2 STY ৳ 财 平 230 1968. 7. 17 6. 35 9 2 STY ৳ 财 平 230 1968. 7. 17 6. 35 9 2 STY ৳ 财	#	")	八周顺八匹	1 <u>01</u>	上の豪雨日数	1991 / 1991	観測所名	19G/ P ⁻⁴⁻ 113 표현
1919 7. 7 9. 05 7 2 STY 忠 州 403 1920 7. 9 10. 10 8 3 STY 平 昌 510 1920 7. 20 6. 93 8 1 CLD 楊 平 184 1920 8. 2 9. 86 7 2 CLD Seoul 536 1922 7. 17 8. 00 13 1 CLD 提 川 329 1922 8. 23 8. 96 7 2 CLD Æ 川 455 1923 7. 23 6. 87 12 2 CLD Æ 川 455 1923 9. 12 7. 32 7 1 CLD Æ 川 551 1923 9. 12 7. 32 7 1 CLD Æ 川 551 1923 9. 12 7. 32 7 1 CLD Æ 川 551 1924 7. 26 9. 10 12 3 CLD Æ 川 551 1925 9. 17 9. 17 10 2 CLD Æ	1918. 8.	17		10	2	STY	加平	
1920. 7. 20 6. 93 8 1 CLD 楊 平 184 1920. 8. 2 9. 86 7 2 CLD Seoul 536 1922. 7. 17 8. 00 13 1 CLD 提 川 329 1922. 8. 23 8. 96 7 2 CLD Seoul 305 1923. 7. 23 6. 87 12 2 CLD 提 川 455 1923. 8. 2 7. 90 17 3 CLD 提 川 455 1923. 9. 12 7. 32 7 1 CLD 提 ∭ 551 1923. 9. 12 7. 32 7 1 CLD 提 ∭ 550 1924. 7. 26 9. 10 12 3 CLD ឃ ឃ 530 1927. 7. 15 8. 05 10 3 CLD ឃ ឃ 530 1928. 9. 17 9. 17 10 2 CLD ឃ ឃ 140 1928. 9. 17 9. 17 10 2 CLD ឃ ឃ 140 1937. 7. 20 7. 40 13 2 CLD ឃ ឃ 140 1937. 7. 20 7. 40 13 2 CLD ឃ ឃ 142 1938. 9. 15 6. 43 5 - SLD ឃ ឃ 148 1959. 7. 8 8. 70 8 3 STY 忠 州 525 1961. 7. 12 6. 25 12 3 STY 忠 州 525 1964. 8. 13 8. 27 9 2 STY ឃ ឃ W 421 1964. 9. 6 6. 55 8 1 STY ឃ ឃ W 413 1964. 9. 6 6. 65 8 1 STY ឃ ឃ W 413 1966. 7. 29 6. 48 13 1 STY ឃ ឃ W 413 1966. 7. 26 10. 78 10 5 STY ឃ ឃ W 413 1966. 7. 26 10. 78 10 5 STY ឃ ឃ W 413 1967. 7. 20 6. 50 11 1 STY ឃ ឃ W 424 1968. 7. 16 10. 80 7 1 CLD	1919. 7.	7	9. 05	7	2	STY	忠 州	403
1920. 8. 2	1920. 7.	9	10. 10	8	3	STY	平 昌	510
1922. 7. 17 1922. 8. 23 1922. 8. 23 1923. 7. 23 1923. 7. 23 1923. 8. 2 1923. 8. 2 1923. 8. 2 1924. 7. 26 1924. 7. 26 1924. 7. 26 1927. 7. 15 1928. 9. 17 1928. 9. 17 1928. 9. 17 1928. 9. 17 193. 10 1928. 9. 17 1932. 8. 31 1928. 9. 17 1932. 8. 31 1937. 4. 15 1937. 4. 15 1959. 7. 8 1959. 7. 8 1959. 7. 8 1959. 7. 8 1960. 7. 15 1960. 7. 16 10. 80 14 1960. 7. 26 10. 78 10. 6. 43 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11	1920. 7.	20	6. 93	8	1	CLD	楊平	184
1922. 8, 23	1920. 8.	2	9. 86	7	2	CLD	Seoul	536
1923. 7. 23	1922. 7.	17	8. 00	13	1	CLD	堤 川	329
1923. 8. 2 7. 90 17 3 CLD 華川 551 1923. 9. 12 7. 32 7 1 CLD 横城 250 1924. 7. 26 9. 10 12 3 CLD 加平 530 1927. 7. 15 8. 05 10 3 CLD 加平 6 1928. 9. 17 9. 17 10 2 CLD 郑 7 6 1932. 8. 31 7. 85 10 2 CLD 郑 7 6 1937. 4. 15 6. 05 5 1 CLD 加平 140 1937. 7. 20 7. 40 13 2 CLD 财	1922. 8.	23	8. 96	7	2	CLD	Seoul	305
1923. 9. 12	1923. 7.	23	6. 87	12	2	CLD	堤 川	455
1924. 7. 26	1923. 8.	2	7. 90	17	3	CLD	華川	551
1927. 7. 15 8. 05 10 3 CLD 談 政府 394 1928. 9. 17 9. 17 10 2 CLD 迎 政府 257 1932. 8. 31 7. 85 10 2 CLD 加 平 140 1937. 7. 20 7. 40 13 2 CLD 规 山 422 1938. 9. 15 6. 43 5 — SLD 瞬 暗 148 1959. 7. 8 8. 70 8 3 STY 忠 州 525 1963. 7. 26 8. 30 16 2 STY 泰 川 483 1964. 7. 15 7. 55 15 2 STY 规 州 7413 1964. 9. 6 6. 55 8 1 STY 堤 川 247 1965. 7. 16 10. 80 14 4 STY 泰 川 664 1965. 7. 29 6. 48 13 1 STY 摄 政府 251 1966. 6. 27 6. 00 7 2 STY 撤 政府 251 1966. 7. 26 10. 78 10 5 STY 撤 城 万 753 1966. 8. 22 6. 00 7 1 CLD 忠 州 123 1967. 7. 20 6. 50 11 1 STY 泰 川 259 1967. 7. 20 6. 50 11 1 STY 泰 川 259 1967. 8. 17 5. 50 9 2 STY 加 平 230 1968. 7. 17 6. 35 9 2 STY 规 川 231 1967. 8. 30 5. 30 9 2 STY 规 川 231 1967. 8. 30 5. 30 9 2 STY 规 川 231 1968. 7. 17 6. 35 9 2 STY 规 川 334 1968. 7. 17 6. 35 9 2 STY 规 川 334 1968. 7. 17 6. 35 9 2 STY 规 川 334 1968. 7. 17 6. 35 9 2 STY 规 川 334 1968. 10. 26 6. 62 4 1 CLD 瞬 筛	1923. 9.	12	7. 32	7	1	CLD	横 城	250
1928. 9. 17	1924. 7.	26	9. 10	12	3	CLD	加平	530
1932. 8. 31	1927. 7.	15	8. 05	10	3	CLD	譺 政 府	394
1937. 4.15	1928. 9.	17	9. 17	10	2	CrD	平 昌	257
1937. 7. 20	1932. 8.	31	7. 85	10	2	CLD	議政府	315
1938. 9. 15 6. 43 5 — SLD 麟 畸 148 1959. 7. 8 8. 70 8 3 STY 忠 州 531 1961. 7. 12 6. 25 12 3 STY 忠 州 483 1963. 7. 26 8. 30 16 2 STY 豫 政 所 421 1964. 8. 13 8. 27 9 2 STY 加 平 413 1964. 9. 6 6. 55 8 1 STY 提 川 247 1965. 7. 16 10. 80 14 4 STY 春 川 664 1965. 7. 29 6. 48 13 1 STY 版 政 所 251 1966. 6. 27 6. 00 7 2 STY 加 平 248 1966. 7. 16 8. 70 16 2 STY 春 川 354 1966. 7. 26 10. 78 10 5 STY 横 城 753 1966. 8. 22 6. 00 7 1 CLD 忠 州 123 1967. 7. 20 6. 50 11 1 STY 幕 川 259 1967. 8. 17 5. 50 9 2 STY 加 平 230 1968. 7. 17 6. 35 9 2 STY 规	1937. 4.	15	6. 05	5	1	CLD	加平	140
1959. 7. 8 8. 70 8 3 STY 忠 州 531 1961. 7. 12 6. 25 12 3 STY 忠 州 525 1963. 7. 26 8. 30 16 2 STY 寮 川 483 1964. 7. 15 7. 55 15 2 STY 譲 政 府 421 1964. 8. 13 8. 27 9 2 STY 加 平 413 1965. 7. 16 10. 80 14 4 STY 春 川 664 1965. 7. 29 6. 48 13 1 STY 議 政 府 251 1966. 6. 27 6. 00 7 2 STY 加 平 248 1966. 7. 16 8. 70 16 2 STY 撤 城 753 1966. 7. 26 10. 78 10 5 STY 撤 城 753 1966. 8. 22 6. 00 7 1 CLD 忠 州 123 1967. 7. 20 6. 50 11 1 STY ੇ 議 政 府 231 1967. 8. 17 5. 50 9 2 STY 議 政 府 231 1968. 7. 17 6. 35 9 2	1937. 7.	20	7. 40	13	2	CLD	槐 山	422
1961. 7. 12 6. 25 12 3 STY 忠 州 525 1963. 7. 26 8. 30 16 2 STY 春 川 483 1964. 7. 15 7. 55 15 2 STY 譲 政府 421 1964. 8. 13 8. 27 9 2 STY 加 平 413 1964. 9. 6 6. 55 8 1 STY 堤 川 247 1965. 7. 16 10. 80 14 4 STY 春 川 664 1965. 7. 29 6. 48 13 1 STY 譲 政府 251 1966. 6. 27 6. 00 7 2 STY 加 平 248 1966. 7. 16 8. 70 16 2 STY 樹 城 753 1966. 7. 26 10. 78 10 5 STY 樹 城 753 1967. 7. 20 6. 50 11 1 STY 譲 政府 231 1967. 8. 17 5. 50 9 2 STY 譲 政府 231 1967. 8. 30 5. 30 9 2 STY 堤 川<	1938. 9.	15	6. 43	5		SLD	麟蹄	148
1963. 7. 26 8. 30 16 2 STY 春 川 483 1964. 7. 15 7. 55 15 2 STY 議 政府 421 1964. 8. 13 8. 27 9 2 STY 加 平 413 1964. 9. 6 6. 55 8 1 STY 堤 川 247 1965. 7. 16 10. 80 14 4 STY 春 川 664 1965. 7. 29 6. 48 13 1 STY 議 政府 251 1966. 6. 27 6. 00 7 2 STY カ 平 248 1966. 7. 16 8. 70 16 2 STY 大 城 753 753 753 753 753 753 753 753 753 753 753 754 755 755 755 755 755 755 755 755 755 755 755 755 755 755 757 757 757 757 757 757 757 757 757 757 757 757	1959. 7.	8	8. 70	8	3	STY	忠一州	531
1964. 7. 15 7. 55 15 2 STY 議政府 421 1964. 8. 13 8. 27 9 2 STY 加 平 413 1964. 9. 6 6. 55 8 1 STY 堤 川 247 1965. 7. 16 10. 80 14 4 STY 春 川 664 1965. 7. 29 6. 48 13 1 STY 議政府 251 1966. 6. 27 6. 00 7 2 STY 加 平 248 1966. 7. 16 8. 70 16 2 STY 港 川 354 1966. 7. 26 10. 78 10 5 STY 權 城 753 1966. 8. 22 6. 00 7 1 CLD 忠 州 123 1967. 7. 20 6. 50 11 1 STY ੇ 議政府 231 1967. 8. 17 5. 50 9 2 STY 議政府 231 1967. 8. 30 5. 30 9 2 STY 提 川 334 1968. 7. 17 6. 35 9 2 STY 提 川 334 1969. 7. 31 9. 42 21 2 STY 原 州 568	1961. 7.	12	6. 25	12	3	STY	忠 州	525
1964. 8. 13 8. 27 9 2 STY 加 平 413 1964. 9. 6 6. 55 8 1 STY 堤 川 247 1965. 7. 16 10. 80 14 4 STY 春 川 664 1965. 7. 29 6. 48 13 1 STY 議 政府 251 1966. 6. 27 6. 00 7 2 STY 加 平 248 1966. 7. 16 8. 70 16 2 STY 椿 城 753 1966. 7. 26 10. 78 10 5 STY 樁 城 753 1966. 8. 22 6. 00 7 1 CLD 忠 州 123 1967. 7. 20 6. 50 11 1 STY 春 川 259 1967. 8. 17 5. 50 9 2 STY 議 政府 231 1967. 8. 30 5. 30 9 2 STY 堤 川 334 1968. 7. 17 6. 35 9 2 STY 堤 川 334 1969. 7. 31 9. 42 21 2 STY 原 州 568	1963. 7.	26	8. 30	16	2	STY	春 川	483
1964. 9. 6 6. 55 8 1 STY 堤 川 247 1965. 7. 16 10. 80 14 4 STY 春 川 664 1965. 7. 29 6. 48 13 1 STY 議 政府 251 1966. 6. 27 6. 00 7 2 STY 加 平 248 1966. 7. 16 8. 70 16 2 STY 巷 川 354 1966. 7. 26 10. 78 10 5 STY 横 城 753 1966. 8. 22 6. 00 7 1 CLD 忠 州 123 1967. 7. 20 6. 50 11 1 STY 春 川 259 1967. 8. 17 5. 50 9 2 STY 議 政府 231 1967. 8. 30 5. 30 9 2 STY 提 川 334 1968. 7. 17 6. 35 9 2 STY 堤 川 334 1969. 7. 31 9. 42 21 2 STY 原 州 568	1964. 7.	15	7. 55	15	2	STY	議政府	421
1965. 7. 16 10. 80 14 4 STY 春 川 664 1965. 7. 29 6. 48 13 1 STY 議 政 府 251 1966. 6. 27 6. 00 7 2 STY 加 平 248 1966. 7. 16 8. 70 16 2 STY 春 川 354 1966. 7. 26 10. 78 10 5 STY 横 城 753 1966. 8. 22 6. 00 7 1 CLD 忠 州 123 1967. 7. 20 6. 50 11 1 STY 春 川 259 1967. 8. 17 5. 50 9 2 STY 議 政 府 231 1967. 8. 30 5. 30 9 2 STY 提 川 334 1968. 7. 17 6. 35 9 2 STY 提 川 334 1969. 7. 31 9. 42 21 2 STY 原 州 568	1964. 8.	13	8. 27	9	2	STY	加平	413
1965. 7. 29 6. 48 13 1 STY 議 政府 251 1966. 6. 27 6. 00 7 2 STY 加 平 248 1966. 7. 16 8. 70 16 2 STY 春 川 354 1966. 7. 26 10. 78 10 5 STY 横 城 753 1966. 8. 22 6. 00 7 1 CLD 忠 州 123 1967. 7. 20 6. 50 11 1 STY 春 川 259 1967. 8. 17 5. 50 9 2 STY 議 政府 231 1967. 8. 30 5. 30 9 2 STY 規 334 1968. 7. 17 6. 35 9 2 STY 規 334 1969. 7. 31 9. 42 21 2 STY 原 210 1969. 7. 31 9. 42 21 2 STY 原 州 568	1964. 9.	6	6. 55	8	1	STY	堤 川	247
1966. 6. 27 6. 00 7 2 STY 加 平 248 1966. 7. 16 8. 70 16 2 STY 春 川 354 1966. 7. 26 10. 78 10 5 STY 横 城 753 1966. 8. 22 6. 00 7 1 CLD 忠 州 123 1967. 7. 20 6. 50 11 1 STY 春 川 259 1967. 8. 17 5. 50 9 2 STY 議 政府 231 1968. 7. 17 6. 35 9 2 STY 堤 川 334 1968. 10. 26 6. 62 4 1 CLD 瞬 蹄 210 1969. 7. 31 9. 42 21 2 STY 原 州 568	1965. 7.	16	10, 80	14	4	STY	春 川	664
1966. 7. 16 8. 70 16 2 STY 春 川 354 1966. 7. 26 10. 78 10 5 STY 横 城 753 1966. 8. 22 6. 00 7 1 CLD 忠 州 123 1967. 7. 20 6. 50 11 1 STY 春 川 259 1967. 8. 17 5. 50 9 2 STY 譲 政府 231 1967. 8. 30 5. 30 9 2 STY 加 平 230 1968. 7. 17 6. 35 9 2 STY 堤 川 334 1968. 10. 26 6. 62 4 1 CLD 麟 蹄 210 1969. 7. 31 9. 42 21 2 STY 原 州 568	1965. 7.	29	6. 48	13	1	STY	議政府	251
1966. 7. 26 10. 78 10 5 STY 横 城 753 1966. 8. 22 6. 00 7 1 CLD 忠 州 123 1967. 7. 20 6. 50 11 1 STY 春 川 259 1967. 8. 17 5. 50 9 2 STY 議 政 府 231 1967. 8. 30 5. 30 9 2 STY 加 平 230 1968. 7. 17 6. 35 9 2 STY 堤 川 334 1968. 10. 26 6. 62 4 1 CLD 麟 蹄 210 1969. 7. 31 9. 42 21 2 STY 原 州 568	1966. 6.	27	6. 00	7	2	STY	加平	248
1966. 8. 22 6. 00 7 1 CLD 忠 州 123 1967. 7. 20 6. 50 11 1 STY 春 川 259 1967. 8. 17 5. 50 9 2 STY 譲 政府 231 1967. 8. 30 5. 30 9 2 STY 加 平 230 1968. 7. 17 6. 35 9 2 STY 堤 川 334 1968. 10. 26 6. 62 4 1 CLD 麟 蹄 210 1969. 7. 31 9. 42 21 2 STY 原 州 568	1966. 7.	16	8. 70	16	2	STY	春 川	354
1967. 7. 20 6. 50 11 1 STY 春 川 259 1967. 8. 17 5. 50 9 2 STY 議 政 府 231 1967. 8. 30 5. 30 9 2 STY 加 平 230 1968. 7. 17 6. 35 9 2 STY 堤 川 334 1968. 10. 26 6. 62 4 1 CLD 麟 蹄 210 1969. 7. 31 9. 42 21 2 STY 原 州 568	1966. 7.	26	10. 78	10	5	STY	横 城	753
1967. 8. 17 5. 50 9 2 STY 議政府 231 1967. 8. 30 5. 30 9 2 STY 加平 230 1968. 7. 17 6. 35 9 2 STY 堤川 334 1968. 10. 26 6. 62 4 1 CLD 瞬 蹄 210 1969. 7. 31 9. 42 21 2 STY 原州 568	1966. 8.	22	6. 00	7	1	CLD	忠 州	123
1967. 8. 30 5. 30 9 2 STY 加平 230 1968. 7. 17 6. 35 9 2 STY 提川 334 1968. 10. 26 6. 62 4 1 CLD 蘇 蹄 210 1969. 7. 31 9. 42 21 2 STY 原州 568	1967. 7.	20	6. 50	11	1	STY	春 川	259
1968. 7. 17 6. 35 9 2 STY 堤川 334 1968. 10. 26 6. 62 4 1 CLD 麟 蹄 210 1969. 7. 31 9. 42 21 2 STY 原 州 568	1967. 8.	17	5. 50	9	2	STY	議政府	231
1968. 10. 26 6. 62 4 1 CLD 麟 蹄 210 1969. 7. 31 9. 42 21 2 STY 原 州 568	1967. 8.	30	5. 30	9	2	STY	加平	230
1969. 7. 31 9. 42 21 2 STY 原 州 568	1968. 7.	17	6. 35	9	2	STY	堤 川	334
	1968. 10,	26		4	1	CLD	麟 蹄	210
1971. 7. 22 5. 58 10 2 STY 堤 川 284	1969. 7.	31	9. 42	21	2	STY	原 州	568
	1971. 7.	22	5. 58	10	2	STY	堤 川	284

STY-停带前線

CLD-寒冷前線

(9-2) 欠 測

(9-2-1) 資料の補完手法

降 雨

欠測降雨の補完方法としては、種々の方法が考えられる。雨量計の配置密度が比較的 大きいばあい Tiesen を組み直す方法や近傍複数観測所より、たとえば次式のような形 で推定することも可能である。

$$\mathrm{rt}\,\mathbf{j} = \underbrace{\mathbf{j}}_{\mathbf{j}} \underbrace{\frac{\frac{1}{\ell\,\mathbf{j}^{\,2}}}{\mathbf{j}^{\,2}}}_{\mathbf{k}=\,\mathbf{1}} \underbrace{\frac{1}{\ell\,\mathbf{k}^{\,2}}}_{\mathbf{r}\,\mathbf{t}\,\mathbf{j}}$$

rti: i観測所の修正値

rtj: j観測所の観測値

ℓj :i観測所からj観測所までの距離

しかし、その配置密度が小さかったり、降雨の地域分布が複雑であったりする場合には、各降雨 pattern ごとの時間降雨に関して近傍観測所の観測値に対して重相関解析を行い、相関度の高い推定式(回帰式)を作ることも一つの方法である。例として時間降雨に関する重相回帰の例を1975年7月洪水を対象としてあげてみた。その他に、時間分布が等しいと仮定して、日降雨に関して行う方法も考えられる。また、各降雨 pattern ごとの時間降雨に関して相関の高い近傍観測所とその回帰式を求めておくのも有効である。しかし、前述のように各降雨 pattern とに必要な data の蓄積は極めて少なく、現状では第2回調査における1975年7月の2洪水を対象とした、相関解析を参考としてかかげる。(表9-2の(1))

これより各観測所について、各観測所間の距離、地形等を考慮して、欠測補完観測所の順位付けを行えばよい。ただ推定式については、2洪水だけの解析では、使用に堪えないと思われるので、data の蓄積を待つべきと考えられる。一般に雨量計配置密度と流出量予測の誤差の関係は、降雨の地域分布形状に大きく影響されるもので、例えば一様な降雨であれば流出 model が正しければ、1 つの観測所でこと足りるわけであるし、全くrandom な降雨であれば、観測所はいくつあっても足りない。補完はあくまで推定であり、地域的変動を確実にとらえているわけではなく、降雨 pattern ごとの実測観測所数による。流出量予測の精度は、おおむね参考に示す程度になることに注意されたい。

なお、参考に近傍観測所を含め、欠測が比較的少く 1965 年 7 月、 1966 年 7 月洪水時降雨の単相関 (表 -4-4の(1)、表 -4-4の(2)) の比較的よい驟州、利川、富論の観測所間における重相関回帰式を求める方法を次に示した。

〔参考〕重相関回帰式

重相関回帰式を次のようにおく。

 $X_1 = A_{1_1} X_1 + A_{2_1} X_2 + A_{3_1} X_3$

A11、A21、A31:回帰係数

X1 、X2 、X3 : 駅州、利川、富論の時間降雨

I=1とすれば、回帰式より求められる値は

 $X_1' = A 2_1 X_2 + A 3_1 X_3$

 $X_1' = a X_2 + b X_3$

 $S_{1,23} = \Sigma (X_1 - X_1')^2 = \Sigma (X_1 - aX_2 - bX_3)^2$

とおけば、回帰係数a、bは次式より求める。

$$\frac{\partial S_{1} \cdot z_{3}}{\partial a} = \frac{\partial S_{1} \cdot z_{3}}{\partial b} = 0 \quad \text{thb}$$

 $\mathbf{a} \cdot \Sigma \mathbf{X} + \mathbf{b} \Sigma \mathbf{X}_2 \cdot \mathbf{X}_3 = \Sigma \mathbf{X}_1 \cdot \mathbf{X}_2$

$$a \Sigma X_2 \cdot X_3 + b \Sigma X_3^2 = \Sigma X_1 \cdot X_3$$

の連立方程式を解くことにより求められる。

なお、重相関係数は、例えば X_2 、 X_3 を固定したときの X_1 との間の重相関係数を

r 1 ·23 とすると

$$R = \begin{vmatrix} r_{11} & r_{12} & r_{13} \\ r_{21} & r_{22} & r_{23} \\ r_{31} & r_{32} & r_{33} \end{vmatrix}$$

$$R_{11} \begin{vmatrix} r_{22} & r_{23} \\ r_{32} & r_{33} \end{vmatrix}$$

$$r_{1 \cdot 23} = \sqrt{1 - \frac{R}{R_{11}}}$$

より求まる。ここにrijは、単相関係数である。

ここで、1975年7月洪水の時間の時間雨量 data (表-9-2-1)を用いて、試験的に計算してみる。

回帰式及び重相関係数は次のようになる。

$$X_1 = 0.188 X_2 + 0.511 X_3$$
 $r_{1.23} = 0.48$

$$X_2 = 0.328 X_1 - 0.382 X_3$$
 $r_{2\cdot 13} = 0.11$

$$X_3 = 0.484 X_1 + 0.248 X_2$$
 $r_{3-12} = 0.25$

この場合、重相関係数をみてもよくわかるように相関は余りよくない。これは1975年洪水では、単相関係数が $r_{12}=0$. 29、 $r_{13}=0$. 45、 $r_{23}=0$. 29とわるいためで、今後は精度のよい多くの data による解析が必要である。

なお、1975年7月降雨では流域一様の降雨でなかったので、このような相関のわる い結果となったのかもしれない。

ところで、降雨の地域 pattern に応じて相関式を予め作っておいて、予測の場合に は降雨状況により相関式を選択するのもよいと思われる。

表-9-2の(1) 重相関解析に用いた降雨

	匍	測所	驟 州	利 川	富 論		観測所	驪 州	利川	富論
	時	<u>;</u>	X 1	X 2	Х 3	B	時	X ₁	X 2	Х з
7	. 6	. 2	1	1	. 5	7.	10. 9	1	1	0
		3	3	3	2		10	0	0	0
		4	2	2	2		11	0	4	0
		5	0	0	1		12	1	1	0
		6	0	1	0		13	0	1	1
		7	7	7	6		14	0	2	0
		8	3	2	5		15	4	6	1
		9	12	0	2		16	5	4	7
		10	10	2	0		17	9	12	3
		11	0	0	0		18	6	3	3
		12	0	0	0		19	5	o	12
		13	0	0	0		20	0	1	11
		14	0	0	0		21	1	o	1
		15	2	4	5	-				
		16	1	5	1	7.	15. 21	1	0	0
		17	0	3	1		22	0	1	0
		18	1	1	2	!	23	5	34	13
		19	3	2	5		24	9	3	17
		20	4	1	8					
		21	0	3	5	7.	16. 1	8	0	8
		22	0	0	0		2	3	18	1
		23	5	0	2		3	1	3	1
		24	0	3	2		4	4	4	5
7.	7.	1	1	0			5	2	2	2
' '	7.	2	0	0	4		6	4	1	6
Ì		3	0	0	4 1		7 8	2	2	5
		4	o	3	0		6	1	0	0
		5	1	4	2	7.	24. 14	1	0	,,
		6	1	4	3	7.	15	9	0 0	11
		7	3	4	4		16	34	14	0 17
		8	0	5	0		17	0	8	20
			l	_	-		18	3	12	1
7.	10.	6	1	4	1		19	1	16	1
		7	5	5	1		20	3	10	0
		8	6	3	7		}			
L									l	

(9-2-2) 水 位

本予測計算 system では、水位観測資料が予測計算開始時点より以前の相当時間の間に、欠測があった場合には、検証計算に基き補完することとした。

本予測計算では、予測流量の算出に当って実測流量をきわめて重視しているので、欠 測が発生することは、その精度の誤差を相乗的に拡大することとなる。

欠測が発生した場合にも、予測精度の劣化を最少限にするためには、検証計算のmodel の諸特性の精度が良いことが必要である。このためには既往洪水の解析を十分行なって、 漢江の流域特性、河道特性に十分適合したものとすることが必要である。

このためにも常時既往洪水の流出解析の実施が重要である。

(9-2-3) DMZ以北の降雨推定

DMZ以北の降雨は Rader による観測が有効であろう。なお当面は華川 dam の水理資料(流入量、放流量、貯水量)、 DMZ 近辺の雨量 telemeter 記録の観測によって、下流、洪水子報基準点の予報精度が確保できるかを調査することが必要である。現在使用している計算 systemでは、実測水理資料を取り入れて予測値を算出することになっているので、当面は現行 systemを充実させることに努力すればよいと考える。

(9-3) dam水文資料の処理 system

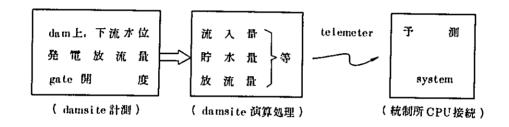
現在の telemeter systemはdam水文資料としては damの貯水位だけが telemeter 化されているが、漢江の洪水予測の精度を上げるためには、 damの流入量、放流量等を迅速にかつ正確に把握する必要がある。とくに現行の計算 systemでは実測値を取り入れて予測値を推算することにしているので、 damの水理資料の把握はきわめて重要になっている。

このためには、dam水位のほか、gate 開度、下流水位および発電放流量等から演算処理 装置を用いて、dam貯水量、流入量および放流量を算出する方法が最適と考える。

この場合、各水位における gute 開度 - 放流量、水位 - 貯水量の関係を 正確に把握しておく必要がある。

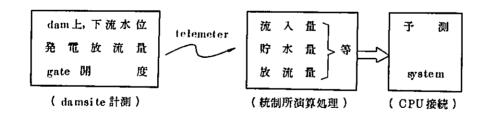
なお、 dam 諸量の算出および data の伝送 systemとしては、以下の 2 通りの方法が考えられる。

® damsite で計測し、演算処理してから洪水統制所へ伝送する方法



この方式では、telemeterの伝送量は、 1局(1 dam)当り貯水位、貯水量、流入量及び放流量の数量程度と考えられ既設telemeterと同じdata収集方式がとれる。

⑥ damsiteで計測し、洪水統制所に伝送してから統制所で演算処理する方法



この場合は、telemeterの伝送量は1局(1 dam)当り貯水位、各gate 毎の開度等約30量程度必要と考えられるため、これを既設telemeter方式で行なうのは、時間的、空間的および経済的に不利となり多量伝送に適したtelemeter方式を採用する必要がある。

また、既設 telemeter方式と多量伝送用 telemeter方式の仕様の概略比較を表 9 - 4 - 1に示す。

表-9-3の(1) dam 諸量伝送量 telemeter 方式の比較表

	項	II I	方式		既 設 telemeter方式	多雅伝送用 tolemeter 方式 (一 例)	備	考
1.	通	信	方	式	半二重通信方式	半二重通信方式		
2.	呼	出	方	式	二周波直別信号方式	pulse code 方式		
3.	観	測符	号 方	式	RZ長短 pulse 方式	NRZ等長 pulse 方式		
4.	伝	送	速	度	25 Baud	50 Baud		i
5.	鼰	測符号の	検定方	犬	総数Bits及び桁毎奇数 parity 検定	連送照合及び parity 検定		
6.	観	測符号の	変調方	犬	副搬送周波数備移方式	副搬送周波数偏移方式		
7.	周	波 数	偏 移	ιţι	指定副搬送周波数±35 Hz	指定副搬送周波数±35 Hz		
8.	da	ta 当りの	伝送桁数	女等	局番 2 桁、data 4 桁、特殊情 1 桁、	局番 1 桁+監視 4 桁、(data 番号	i	
					合計7桁(1畳)	2桁+ data 3桁)×29 word、		
						合計 30 word (29 航)		,
9.	1	周 当り	観測時	計間	約60秒(1局5最1中継を通し	約 45秒(1扇 30 最 1 中継を通し、		
					Type-outまでただし、既設雨量	Type -out まで)	i	
					のみの場合は約 15 秒)			
10.	1	閱測装置当 9	の伝送da	ta f t	最大2量まで	最大 60 量程度		
11.	1	監視装置当り	の収容dat	a且	最小観測周期 10分とし30量(再	最小観測周期 15分とし10局 (再		
					呼 2 回含む)	呼1回含む)		

経費については、八堂 damのみに施設する場合には、⑩方式の方が安くなるが段階的整備として、以後各 damに増設する場合には、⑩方式は割高となる。

環境条件については、演算処理部は、特に防塵、定温、定温の必要があるので、⑩方式の 場合は 2 、3 のdam を除いて空調装置等を別途施設することが必要となる。

また、人員配置等保守の点から比較すると、®方式は、演算処理部が現地damに施設されるため故障発生時又は、点検時には、telemeter関係のほかに専門的知識を有する技術者が、特殊な測定器等を現地に持ち込み作業等を行なうことになるので⑩方式に比較して困難な問題が多いと考える。

以上の検討結果から、全体計画施設時の経費の点、現地各 damの環境条件の点および障害発生、又は保守点検の容易さの点から見て、「⑥方式 damsite で計測し、洪水統制所で演算処理をする方法」を採用し、演算結果を typeout すると同時に既設電子計算機(CPU)に渡し、洪水子警報処理を行なうのが得策と考える。

以上の提案に基いて各 damにおいては dam流入量、放流量を迅速に把握するための施設を 設置する必要があるが、本 aystemを施設するには、経費及び時間が相当(約1ヶ年)必要 になるので、当面もっとも重要な人道橋地点の流量精度を向上させるため暫定的に八堂 damの水理資料の向上をはかることとして、八堂 dam水位開度放流量曲線を使用することを推奨 する。

八堂 dam 水位開度-放流量曲線

八堂 damは、 漢江洪水予報 systemにおける基準点の役割をもっている。すなわち、その流入量は定数修正等における実測値であり、その放流量は、重要予報地点人道橋流量を予測するmodelにおける確実な input 量である。また小出水における洪水調節 機能をも期待されている現状である。このように、 dam 諸量を確実に把握することは下流高安のH-Q曲線の整備とともに重要なことであるにもかかわらず、現在はその dataを dam 管轄の韓国電力よりの連絡のみに頼らざる得ない現状である。その操作方式は、平常操作水位(毎面上) 25.5 mを維持しながら流人量に合せて発電所の放流 gate を操作することを基本とし、独自の判断で出水状況により予備放流を行うこともあると見受けられる。 (表-9-3の(2))

その放流量としては dam上流水位 25.5 mにおける gate 開度の関数としてSogroahの模型実験によって求められた値がそのまま使用されている。実際には、 dam上流水位と gate 開度により放流量は算定されるので、 Sogroahの模型実験結果を基にこの関係曲線を作成した。

(1) 八堂 dam 模型実験

八堂 damは図-9-3の(1)に示すようなtaintergate 15門を有する gravity concrete damであるが、その水理的状況は堰と呼ばれるにふさわしい形状である。 pier高は、海抜 32 m であるが常時満水位は海抜 25.5 mである。

流れは、下流条件に影響をうける Drowned Flow と影響をうけない Free Flowの type に分けられる。(図-9-3 の(3))

模型実験は、上・下流種々の水位について 5 門、 10 門、15 門を等開度で操作したばあいについて行われ、放流量は上・下流 Head、gate 開度(門数)の parameter により決定されるとし、Drowned Flow においては、流出係数を次のように求めている。

流出係数
$$m = \frac{Q}{n \ln \sqrt{2 \ g \ (H_2 - q)}}$$
(1)

Q:放 流 量

n:gate 数

1:gate 巾

a:開 度

H2:上流 head

$$u = AU^{\frac{1}{3}}$$
 $U = \frac{H_2 - H_3}{H_2 - q}$

A: 0.79
$$n = 5$$
0.85 $n = 10$
0.73 $n = 15$

またU>0.55の条件で生じるFree Flowにおいては、m=0.65(n=5)0.67 (n=10)0.63 (n=15)としている。

(2) 操作法

発電所は、上・下流水位差 $5\,\mathrm{m}$ を保つとき即ち、下流水位 $20.5\,\mathrm{U}$ 下の時に $4\,\mathrm{N}$ ルブ800 m /s で操作することを原則としている。また gate 放流については、水位を保つように操作し、流入量に応じて操作し、その放流量は計算結果からの推定によれば $\mathrm{n}=5\,\mathrm{o}$ 定数を用いて、下流 $\mathrm{H}_3-\mathrm{Q}$ が与えられた $\mathrm{H}-\mathrm{Q}$ 曲線に合うように求めその前提の上で graph 化されていると想定される。

(3) 水位、開度一放流量曲線

この gate 放流量は、 $H_2=25.5$ mのときのみが与えられており、また energy 水頭は無視している。

そこで任意のH₂、n、aについてgate 放流量を与えるgraph、数表を作成した。(表-9-3の(1))(図-9-3の(2))

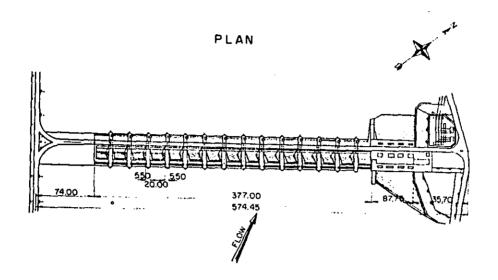
ここでの主な問題点は、

1) 下流高安のH-Q

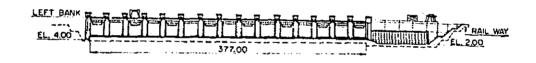
建設部で提示 されたものとは異っているが、本計算ではやむをえずこれを使うこととした。

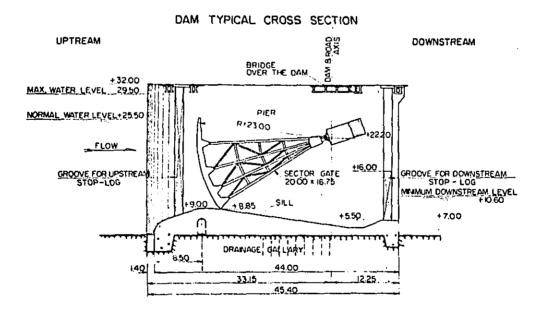
- 2) 5 門での実験結果を、種々の操作時に適用している。
- 3) 発電所放流 量を加味していない。加味することは簡単であるが、常に一律ではなく、 さらに もう1 つの parameterを導入することになる。

等であるが、とくに高安H-Qの問題は、放流量推定に決定的に影響するものであり、現在 その精度が疑問視されている段階では、これ以上の精度の高い図表は作りえない状況である。



UPSTREAM ELEVATION





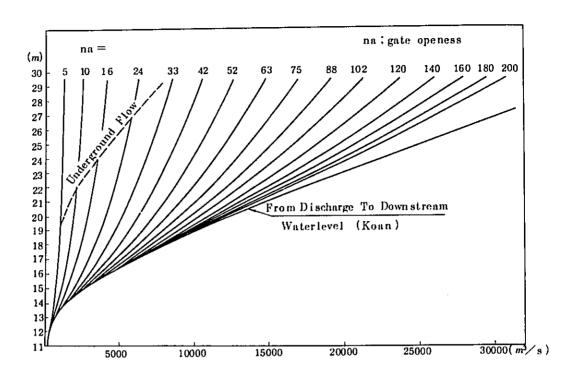


図-9-3の(3) 八堂 dam放流時の model

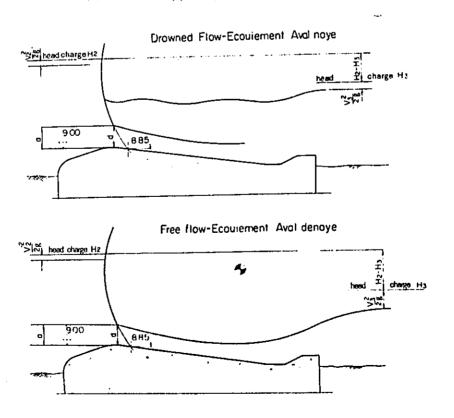


表-9-3の(2) 八堂 dam 諸元表

1.	水理的条件			3.	堰		堤				w.*
		(Km²)	28, 800		型型		式	conor	ete	gravity	dam
	平均 流 量	(m 3/sec)	547			部橋	•		m)		
	最大洪水量	(m³/sec)	38, 000		頂		長		m)		5
	年間総流入量	(m³)	19, 970 \times 10 ⁶		堤	容	馩	(:	m³)		
	年間利用流量	(m³)	8, 923 × 10 ⁶		基页	楚地	質	grani	itic	gnisse	
					溢	Ħ	部	_		W 20 m	15 PJ
2.	貯水池・計画				溢闭	部頂	長	(m)	377. 00)
	洪水面積	(Km²)	36. 50		水		pg			15 門	
	貯水位(満水)) (m)	25. 50								
	利用水深	(m)	0. 50	4.	発	電	所	(L 69	M×	W 48 M)	
	放水位	(m)	10. 60		水		車	型。	式	水平軸	BULB型
	W 4 14	\ /	(50 m ³ /sec)					容力	肚	(KW)	21, 200 × 4
	落差(縮)	(m)	14. 20					回転数	数	(RPM) 120
	落差(平均)	(m)	11. 80		発	鼅	機				22,600 KVA× 4
	総貯 水量	(m³)	244×10^6								
	有効貯水量	(m)	18×10^6								
	使用水壯(最大) (m³/sec)	800	5,	屋夕	卜变 1	西所	(L	66 M	× W 45	м)
	施設容量	(KVA)	22, 000 \times 4		変	匥	器	3 ph	ase	45. 2 mva	a × 2
			338×10^6					154	TRA	NSMIS	SION LINE
			378 × 10 ⁶	6.	送	滙	線	LEN	GTE	H (Km)	10. 5
	年間発電量	(KWH)									

表 - 9 - 3 の(3)

.. DISCHARGE TABLE (PALDANG DAM) .. (UNIT: M--5/5)

						H2 No.	; DAN U	PSTREAM WA'	TERLEVEL H)	(M)
				_	- NeA					
H2	1.0	2.0	3.0	4.0	5.0	6.0	7.0	8.0	9.0	10,0
11.0	42.2	48.5	49.5	49.7	49.8	49.9	49.9	49.9	49.9 124.2	49.9 124.4
11.5	61.3	95.2	111.0	117.9	121.0	122.6	123.4	123.9	197.3	198.0
12.0	78,4	130.2	160.9	177.0	186,7	191,7	194,5	196,2	360.0	366.7
12.5	92.1	158,5	203.9	249.1	284.7	312,1	332,8	348.4	499.9	514.5
13,0	104.0	182.8	252.4	314,9	367.7	411,5	447.4		625.8	663.7
13.5	114.6	205.3	292.0	368.7	435.7	493.5	542.9	584.8 696.5	756.6	811.4
14.0	124.3	227.9	326.5	415.3	494.5	564,6	630.8	794.6	867.9	935.7
14.5	133.3	248.2	357.5	457.D	547.2	631.8	716.2	881.6	966.4	1045.6
14.0	141.0	266.9	365.6	495.2	595.2	696.2	791.8	960.8	1055.6	1145,2
15.5	146.7	284.3	412.1	530.6	643.1	754.6	860.4 923.8	1033.5	1137.9	1237.0
16.0	152.3	300.7	436.0	563,8	687.9	808.6	982.9	1101.4	1214.6	1324.5
16.5	157.6	315.2	460.2	595.1	729.7	839.0	1038.6	1165.3	1286.0	1411.3
17.0	162.6	325.6	482,4	626.2	769.1	906.5 931.6	1091.4	1225.9	1358.9	1492.6
17.5	167.8	335.6	503.4	656.0	806.5		1141.8	1203.7	1427.9	1569.6
18.0	172.7	345.3	518.0	684.3	842.2	994.6	1190.0	1341.0	1493.5	1642.6
18.5	177.4	354.6	532.2	709.6	876.5	1035.9	1236.4	1396.7	1996.3	1712.7
19.0	182.0	364.0	546.0	728.0	910.0		1281.2	1450.1	1616.6	1779.6
19.5	186.5	373.0	559.5	746.0	932.5	1113.0	1375.3	1501.6	1674.6	1844.4
20.0	190.9	301.6	572.6	763.5	954.4		1366.2	1551.3	1730.6	1906.4
20.5	195.2	390.3	383.5	700.7	975.9	1171.0 1196.2	1393.6	1595.0	1784.9	1967.1
21.0	199.4	398.7	598,1	191.5	996.9	1220.9	1424.4	1627.9	1831.3	2025.7
21.5	203.3	407.0	610.4	413.9	1017.4	1245.1	1452.6	1660.1	1867.6	2075.1
77.0	207.5	419.0	677.5	630.0 645.9	1037.3	1240.6	1480.3	1691.7	1903.2	2114,6
22.5	711.5	422.9	434.4			1297.1	1507.4	1722.6	1936.1	2153.5
23.0	213.3	430.7	444.0 637.3	841.4	1074.7	1314.9	1534.1	1733.3	1972.4	2191.6
23.3	219.2	418.3	448.7	871.6	1114.5	1337.4	1540.3	1783.2	2006.1	2229.0
24.5	222.	457.2	477.4	704.4	1132.9	1359.5	1586.1	1812.7	2039.3	2265.9
25.0	276.6	440.4	4 7 C . 4	920.9	1191.1	1341.3	1611.5	1841.7	2071,9	2302.1
25.5	233.6	467.6	701.3	935.1	1166.9	1402.7	1636.5	1870.3	2104.0	2337.8
26,0	237.3	474.4	711.9	949.3	1106.5	1423.8	1661.1	1898.4	2135.7	2373.0
26.5	2 0 8	401.3	122.3	963.1	1203.6	1444.6	1685.3	1926.1	2166.9	2407.6
27.0	244.2	486.4	732.5	976.7	1220.9	1445 1	1709.2	1953.4	2197.6	2441.8
27.5	247.5	495.1	742.6	990.2	1237.7	1485.3	1732.8	1900.4	2227.9	2475.5
28.0	250.9	501,7	752.0	1003.5	1254.3	1505.2	1756.1	2007.0	2257.6	2508.7
28.5	254.1	506.3	762.4	1016.6	1270.7	1524.9	1779.0	2033.2	2207.3	2541.5
29.0	257.4	514.6	772.7	1029.5	1284.9	1544.3	1801.7	2059.1	2316.5	2573.9
29.5	260.6	521.2	781.6	1042.3	1302.9	1563.5	1024.1	2084.7	2345.3	2605.6

** DISCHARGE TABLE (PALOANG DAM) ** (UNIT: H**3/5) -

						H;		PSTREAM WA OPENESS (I	TERLEVEL H)	(H)
				-	- NoA					
H2	11.0	12.0	13.0	14.0	15.0	16,0	17,0	18,0	19.0	20,0
11.0	49,9	50.0	30.0	50.0	50.0	20.0	50.0	50.0	50.0	50.0
11.5	124.5	124.6	124.7	124.7	124.8	124.8	174.8	124.6	124.9	124,9
12,5	198.4 375.2	198.8	199.0	199.2	199.4	199,5	199.5	199,6	199.6	199,7
13.0	533.3	380.1 545.2	383.9	346.8	389.1	390,8	392.3	393.4	394.3	395.1
13.5	700.7		754.6	567.1	568.2	273.1	577.1	580.4	583.1	585.3
14.0	861.2	731.6 906.2	756.5	102.0	802,4	820,1	035.5	848.9	860.4	870.4
14.5	998.3		946.7	983.2	1015.9	1045.1	1071,2	1094.4	1115.1	1133,5
15.0	1119.6	1055.9	1108.9	1157.3	1201.7	1242.0	1278.6	1315.6	1355.2	1392.0
15.5	1729.6	1188.6 1310.1	1752.6	1314.3	1380.6	1443.3	1502.7	1558.9	1612.1	1662.3
16,0	1334.2	1433.8	1395.4	1477.1	1555.5	1630.5	1702.2	1770.6	1836.0	1898.2
16.5	1437.5	1546.9	1530.0 1653.0	1622.7	1712.0	1798.0	1880.7	1960.1	2036.4	2109.6
17.0	1533.2	1651.9	1767.0	1733.6	1854.9	1950.9	2043.6	2133.1	2219.4	2302.7
17.5	1623.1	1750.1	1873.8	1878.8	1987.4	2092.6	2194.5	2293.3	2388.9	2483,7
18.0	1707.9	1843.0	1974.7	1994.3	2111.3	2275.2	2335.8	2443.2	2553.7	2662.1
18.5	1788.7	1931.2	2070.6	2103.2	2228.3	2350.3	2470.0	2392.1	2711.7	2828.0
19.0	1865.8	2015.6	2162.1	2206.7 2305.4	2339.5	2470.0	2602.7	2732.9	2860.6	2985.9
19.5	1939.7	2096.5	2249.9		2445.5	2588.2	2728.6	2866.5	3001.9	3134,9
20.0	2010.9	2174.3	2334.4	2400.Z 2492.7	2551.0	2701.1	2848.8	2994.0	3136.7	3277.1
20.5	2079.7	2249.4	2415.9		2652.2	2809.3	3963.9	3116,1	3265.9	3413,2
21.0	2146.2	2322.1	2496.1	2583.5 2671.1	2749.6	2913.3	3074.7	3233.6	3390.0	3544,1
21.5	2210.7	2392.6	2574.7	2755.6	2843.6 2934.5	3013.7	3161.5	3346.8	3509.8	3670.3
22.0	2782.6	2461.4	2650.9	2838.0		3110.9	3264.6	3456.4	3625.5	3792.4
22.5	2326.1	2537.6	2724.9	2917.8	3022.7	3705.0	3385.0	3562.5	3737.8	3910,6
23.0	2368.8	2584.1	2799.5	2995.4	3108.3	3296.4	3482,2	3665.7	3846.7	4025,9
23.5	2410.7	2629.9	2849.0	3068.2	3191.6	3385.4	3576.8	3766.0	3932.7	4139.3
24.0	7451.9	2674.8	2097.7		3272.8	3472.1	3669.0	3863.7	4056.8	4249.6
24.5	2492.5	2719.1	2945.6	3120.6 3172.2	3343.6	3566.5	3759.0	3939.0	4158.9	4357.4
25.0	2532.3	2762.6	2992.8	3223.0	3398.8 3453.7	3625.4	3852.0	4052,8	4258,6	4462,4
25.5	2571.6	2805.4	3039.2	3273.0		3683.4	3913.6	4143.8	4374.1	4565,1
26.0	2610.3	2847.6	3084.9	3322.2	3506.7	3740.5	3974.3	4208.1	4441.9	4675,7
26.5	2648.4	2889.2	3129.9	3370.7	3559.5	3796.8	4034.1	4271.4	4508.7	4746.0
27.0	2606.0	2930,1	3174.3		3611.4	3852.2	4093.0	4333,7	4574.5	4815,3
27.5	2723.0	2970.6	3218.1	3418.3 3465.7	3662.7	3906.9	4151.0	4395.7	4639.4	4883.6
20.0	2759.6	3010.4	3261.3	3512.2	3713.2	3960,7	4208,3	4435.8	4703.4	4950.9
24.5	2795.6	3049.6	3303.9	3558.1	3763.0	4013.9	4264.8	4515.6	4766.5	9017.4
21.0	2831.3	3084.6	3346.0		3812.2	4066.4	4320.5	4574,7	A628.6	5053.0
29.5	2866.4	3127.0	3387.6	3603.4	3660.8	4118.2	4375.6	4633.0	4890.3	5147,7
		375,10	334110	3648.2	3908.5	4169.3	4429.9	4690.5	4951.1	5211.7

						H2 No		PSTREAM WA	TERLEVEL M)	(H)
									•	
H2					- NeA					
n.	21.0	22.0	23.0	24.0	25.0	26.0	27.0	28.0	29.0	30.0
11.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0	20.0	50.0	30.0	50.0	50.0
11.5	124.9	124.9	125.0	125.0	125.0	125.0	125.0	125.0	125.0	125.0
12,0	199.7	199.8	199.8	199.8	199.9	199.9	199.9	199.9	199.9	199.9
12.5	395.7	396.3	396.7	397.1	397.4	397.7	397.9	396.1	398.3	398.5
13,0	587.1	586.7	590.0	591.2	592.2	593.0	593.7	594.3	594.9	595.4
13.5	879.2	886.8	893.4	899.2	904.3	908.8	912.7	916.2	919.2	922.0
14.0	1149.8	1164.4	1177.3	1186.8	1199.0	1208.2	1216.3	1223.6	1230.1	1236.0
14.5	1426.2	1458.0	1487.5	1514.8	1540.1	1563.4	1585.1	1605.1	1623.6	1640.6
15.0	1709.7	1754.4	1796.4	1835.9	1873.1	1907.9	1940.6	1971.3	2000.0	2026.9
15.5	1957.5	2014.0	2067.6	2116.5	2166.9	2212.7	2256.1	2297.2	2336.1	2372.9
16.0	2179.6	2247.0	2311.3	2372.8	2431.5	2492.3	2553.0	2611,4	2667.7	2721,0
16,5	2382.8	2460.8	2542.2	2621.1	2697.6	2771.7	2843.5	2913.0	2980.3	3043.3
17.0	2580.2	2674.3	2765.8	2854.9	2941.7	3026.0	3108.0	3187.6	3265.0	3340.2
17.5	2768.0	2871.4	2972.4	3070.9	3167.1	3260.6	3352.2	3441.3	3528.1	3612.6
18,0	2943.4	3055.6	3165.3	3272.6	3377.6	3460.1	3510.3	3678.2	3773.7	3867.0
18.5	3108.7	3229.1	3147.0	3462.6	3575.8	3686.6	3795.0	3901.2	4005.2	4110.6
19.0	3265.5	3393.6	3519.4	3642.7	3763.7	3882.3	3998.6	4116.3	4231.9	4345.6
19.5	3415.0	3550.5	3683.6	3814.4	3942.8	4070.8	4196.3	4323.0	4447.2	4568,5
20.0	3556,2	3700.6	3840.9	3978.8	4117.2	4254.1	4389.0	4521.8	4652.5	4781.2
20.5	3695.8	3845.2	3992.1	4140.0	4285.9	4429.8	4571.7	4711.5	4849.2	4984.9
21.0	3626.5	3984.4	4140.8	4295.5	4448.2	4598.8	4747.4	4893.9	5038.4	5140,9
21.5	3956.8	4121.3	4284.5	4445.7	4604.8	4761.8	4916.9	3069.9	5220.6	5369.8
22.0	4082.6	4254.1	4423.5	4590.9	4756.2	491945	5080.7	5240.0	5397.2	3552,5
22.5	4205.4	4382.8	4558.3	4731.7	4903.0	5072.3	5239.6	5404,9	5560.2	5729.5
23.0	4374.7	4507.9	4689.2	4868.4	5045.6	5220.7	5393.9	5565.0	5734.2	5902.9
23.5	4440.7	4629.6	4816.5	5001.4	5164.2	5365.1	5544.0	5720.6	5897.1	6072.6
24.0	4553.8	4748.3	4940.6	5131.0	5319.4	5505,7	5690,2	5673.5	6056.6	6237,7
24.5	4664.2	4864.0	5061.8	5257.5	5451.3	5643.0	5833.2	6023,5	6212.0	6398,7
25.0	4772.1	4977.1	5160.1	5381.1	3580.1	5777.1	5974.3	6169.9	6363.7	6555.7
25.5	4877.6	5087.7	5295.8	5501.9	5706.1	5909.5	6112.1	6312.9	6512.0	6709.2
26,0	4983.3	5196.0	5409.1	5620.2	5829.7	6039.2	6247.0	6452.9	6657.0	6859.4
26.5	5056.0	3296.8	5537.6	5736.1	5951.8	6166.3	6379.0	6589.9	6799.1	7006.4
27.0	5127.7	5371.9	5616.1	5860.3	6071.5	6290,9	6508.4	6724.3	6938.3	7150.5
27.5	5198.5	5446.0	5693.6	5941.1	6188.7	6436.2	6635.4	6856.0	7074.7	7291.8
28.0	5266.3	3519.1	5770.0	6020.9	6271.7	6522.6	6773.5	6985.3	7208.8	7430.5
28.5	5337.1	5591.3	5845.4	6099.6	6353.7	6607.9	6862.0	7116.2	7370.3	7566.7
29.0	5405.1	5662.5	5919.9	6177.3	6434.7	6692.1	6949.4	7206.8	7464,2	7721.6
29.5	3472.3	5732.0	5993.4	6234.0	6514.6	6775.2	7035.6	7296.4	7556.9	7817.5

••	DISCHARGE	TARLE	(PALDANG DAM)	 (UNIT: M++3/S)
-	PISCHMOR		fraction buttle	 (64114 944313)

						H2 Ne		PSTREAM WA'	TERLEVEL H)	(H)
H2	31.0	32.0	33.0	34.0	35.0	36.0	37.0	38.0	39.0	40.0
11.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50,0
11.5	125.0	125.0	125.0	123.0	125.0	125.0	175.0	125.0	125.0	125.0 200.0
12.0	199.9	199.9	199,9	199,9	200.0	200.0	200.0	200.0	200.0 399.3	399.4
12.3	398.6	398.7	398.8	398.9	399.0	399.1	399.1	399,2 597,6	597.8	590.0
13.0	595.8	596.2	596,5	596.8	597.0	597.3	597.5 934.4	935.5	936,6	937.5
13.5	924.4	926.5	928.5	930.2	931.7	933.1	1263.5	1266.1	1268.5	1270.6
14.0 14.5	1241.2	1245.9 1671.0	1250.2 1684.4	1254.1 1696.9	1257.5 1708.4	1260.7 1719.0	1728.5	1737.9	1746.3	1754.1
	1656.4 2052.1	2075.6	2097.7	2118.2	2137.5	2155.5	2172.3	2188.1	2202.8	2216.5
15.0 15.5	2407.6	2440.4	2475.3	2510.2	2543.4	2575.0	2605.0	2633.6	2660.8	2686.7
16.0	2773.8	2823.8	2471.9	2918.0	2962.3	3004.7	3045.5	3084.5	3122.0	3137.8
16.5	3108.2	3169.0	3227.7	3284.4	3339.1	3391.9	3442.8	3491.9	3539.2	3584.8
17.0	3413.1	3483.9	3552.5	3619.0	3683.6	3746.0	3806.5	3865.1	3921.6	3976,7
17.5	3694.9	3775.0	3852.9	3928.6	4002.4	4078.0	4151.7	4223.4	4293.4	4361.5
10.0	3958.0	4046.9	4139.6	4228.3	4315.0	4399,8	4482.6	4563.6	4642.7	4719,9
18.5	4214.0	4315.4	4414.7	4512.1	4607.5	4700.9	4792.4	4881.9	4969.6	5055.4
19.0	4457.1	4566.6	4674.2	4779.7	4883.2	4984.8	5084.4	5182,1	5278.0	5371.9
19.5	4687.6	4805.1	4920.3	5033.6	5144.9	5254.2	5361,6	5467.0	5570.5	5672.2
20.0	4907.9	5032.5	5155.1	5275.7	5394.4	5511,1	3625.9	5738.7	5850.9	5963.0
20.5	5118.6	5250.3	5380.0	5507.7	3633.4	5757.2	5880.9	6003.9	6125.0	6244.4
21.0	5321.3	5459.7	3396.2	5730.6	5864.5	5998.1	6129.8	6259.7	6387.8	6514.2
21.5	5516.7	5661.7	5804.8	5946.6	6090.6	6230.8	6369.2	6505.9	6640.7	6773.7
22.0	5705.7	5857.9	6010.0	6160.3	6308.8	6455.4	6600.3	6743.3	6884.6	7024.1
22.5	5690.3	6050.4	6208.7	6365.1	6519.8	6672.7	6823.8	6973.1	7120.6	7266.3
23.0	6070.8	6236.9	6401.3	6563.8	6724.4	6883.3	7040.4	7195.7	7349.3	7501.1
23,5	6246.3	6418.2	6588.4	6756.7	6923.2	7087.9	7250.9	7412,0	7571.4	7729,0
24.0	6417.1	6594.7	6770.4	6944.4	7116.6	7287.0	7455.6	7622.5	7787.6	7953.4
24.5	6583.5	6766.6	6947.9	7127.4	7305.1	7481.0	7655.1	7827.9	8001.3	6173,0
25.0	6745.9	6934.4	7121.1	7305.9	7489.0	7670.3	7850.5	8031.0	8209.8	8387,0
. 25.5	6904.7	7098.3	7290.2	7480.3	7668.7	7856.0	8043.4	8229.2	8413.3	8595.9
26.0	7039.9	7238.7	7455,7	7650.9	7844.9	8039.2	6231.9	8422.9	8612.2	0,0088
26.5	7211.9	7415.7	7617.7	7818.2	8019.1	8218,5	8416,2	8612.4	8806.8	8999.7
27.0	7360.9	7569.6	7776.5	7983.8	8169.7	6394,1	8596.8	8797.9	8997.4	9195.2
27.5	7507.0	7720.5	7933.7	0146.1	8357.0	8566.1	0773.7	8979.7	9164.1	9384.9
28.0	7650.5	7869.4	8088.2	8305.4	8521.0	8735.0	8947.3	9158.1	9367.2	9574.0
20.5	7791.3	8016.3	8239.9	8461.8	4602.1	8900,7	9117.7	9333.2	9547.0	9759.3
29.0	7931-1	8160.8	8388.9	8615.4	8840.3	9063.5	9285.2	9505.2	9723.7	9940,5
29.5	BOTA.1	8302.8	8535.4	8766.4	8995.8	9223.6	9449.7	9674.3	9497.3	10119.9

.. DISCHARGE TABLE (PALDANG DAM) .. (UNIT: M.+3/5)

	•	DISCHAR	IGE TABLE	V. New York		H2		PSTREAM WA OPENESS ((H)
					- N-A	46,0	47,0	48,0	49,0	50.0
= }	41.0 50.0	42.0 50.0	43.0 50.0	44.0 50.0	45.0 50.0	50,0	50.0	50.0 125.0	50.0 125.0	50.0 125.0
11.5	175.0	125.0- 200.0	125.0 200.0	125.0 200.0	125.0 200.0 399.6	125.0 200.0 399.6	123.0 200.0 399.6	200.0 399.6	200.0 399.7	200.0 399.7
17.7	199,3	399.5 598.3	399.5 598.3 939.8	399.3 598.4 940.5	598.5 941.1	398.6 941.7	598,7 942.2	596.8 942.6	598.8 943.1	599.0 943.5
11.3 14.0 14.3	978.4 1272.6 1761.4	939.1 1274.4 1768.1	1276.0 1774.3	1277.5	1279.0 1785.5	1280.2	1281.4 1795.1 2291.1	1282.5 1799.5 2299.2	1283.5 1803.5 2306.8	1284,4 1807.3 2314.0
17.0	2729.4 2711.3	2241.4 2734.7	2752.T 2756.8	2263.3 2778.0	2273.1 2796.0 3315.5	2282.4 2817.0 3343.0	2835.1 3369.3	2852.2 3394.6	2068.6 3418.7	28#4.1 3441.7
16.0 16.5 17.0	3192.2 3628.7 4031.8	3225.0 3670.9 4086.9	3756.5 3711.6 4140.3	3286.6 3750.7 4192.0	3788.3 4242.2	3824.6 4290.9	3859.4 4338.0	3892.9 4383.7	3925.0 4427.9 4898.2	3956.0 4470.8 4949.8
17.5	4427.9	4492.5	4555.3	4616.5	4676.0 5079.2	4733.9 5145.9 5532.1	4790.2 5210.9 5605.4	4845.0 5274.3 5677.1	5336.0 5747.0	5396.2 5816.1
19.0	5139.3 5463.9	5221.5 5554.1 5872.0	5301.8 5642.4 5971.2	5380.3 5729.0 6068.6	3457.1 5814.2 6164.4	5900.3 6258,5	5984,8 6550.8	6067.6 6441.6	6148.8	6228.3 6618.1
19.5 20.0 20.5	5771.9 6073.3 6352.0	6181.9	6288.7 6591.9	6393.8 6704.3	6497.2 6814.9	6598.8 6923.8 7235.5	6698.8 7031.1 7349.6	6797.1 7136.6 7462.1	6893.7 7240.5 7572.9	6988.7 7342.7 7682,1
21.0 21.3 22.0	6638.8 6905.0 7161.9	6761.6 7034.5 7247.8	.6882.6 7162.3 7432.1	7002.0 7288.3 7564.5	7119.6 7412.6 7695.3	7535.2 7824.9	7656.1 7955.2	7775.2 6064.0	7895.1 0211.1	#014.0 #336.6
22.3 21.0	7410.3	1552.5	7692.9 7948.7	7432.3	7972.3 8247.6	8110.7	8247,4 8530,1 8804,2	8382.5 8671.4 8951.5	8516.1 8811.2 9097.3	8648,1 8949,3 9241.3
23.5	7886.4 6117.8 F343.1	0043.5 0280.7	8178.7 8441.8 8478.4	8352.4 8401.4 5843.4	8759.4 9007.2	8655,3 8915.8 9169.3	9070.5	9223.7	9375.3 9645.8	9525.3 9801.4
24.5 25.0 25.5	8542.6 8774.8	4714.5	4133.9	9079.4 9309.9	9749.7 9484.4	9416,3 9657,3	9587.7 9628.6	9746.3 9998.4 10248.2	9909.3 10169.2 10424.4	10071.8 10338.6 10599.2
26.0 26.5 27.0	#986.2 9190.9 9391.5	9170.7 9380.5 9586.1	9356.6 9366.6 9379.2	9593.0 9755.1 9970.6	9714.7 9939.9 10162.7	9892.9 10125.0 10333.7	10070.5 10309.4 10343.2	10492.4	10673.8	10853.8
27.5	9788.0	9787.5	7985.5 10190.2	10104.2	10381.7	10577.6	10772.1	10965.1	11156.7 11390.8 11620.4	11346,6 11583,7 11820,2
26.5 29.0 29.5	10157.5 10342.2	10161.1 10373.7 10563.0	10391.1 10588.5 10782.3	10399.7 10801.7 11000.1	10406.8 11013.5 11216.5	11012.4 11723.8 11431.5	11216.6 11432.6 11644.9	11419.2 11640.0 11856.9	11845.9	12050.4 12276.4
•/12	202.111			***************************************	•••					
		DISCHA	RGE TABLE	(PALDANG	DAM)	CUNITI	H++3/5)			
		•• D1,SCHA	RGE TABLE	(PALDANG	DAM) ee	H2	1 DAM U	PSTREAM WA	TERLEVEL M)	(H)
H2	51.0	•• DISCHA	RGE TABLE		DAM) **	H2	1 DAM U			(M) 60,0
11.0		·		•	- NsA	H2 Ne 56.0 50.0 125.0	1 DAM U A : GATE 57.0 50.0 125.0	50.0 50.0 125.0	59.0 50.0 123.0	60,0 50,0 123.0
11.0 11.5 12.0 12.5	51.0 50.0 125.0 200.0 399.7	52.0 50.0 125.0 200.0 399.7	53.0 50.0 125.0 200.0 399.7	54.0 50.0 125.0 200.0 399.7	N•A 55.0 50.0 125.0 200.0 399.8	56.0 50.0 125.0 200.0 399.8	37.0 50.0 120.0 200.0 399.8	58.0 50.0 125.0 200.0 399.8	59.0 50.0 125.0 200.0 399.8	60,0 50,0 123.0 200.0 399.8
11.0 11.5 12.0 12.5 13.0	51.0 50.0 125.0 200.0 399.7 399.1 943.8	52.0 50.0 125.0 200.0 399.7 599.1 944.2	53.0 50.0 125.0 200.0 399.7 599.1 944.5 1286.8	54.0 50.0 125.0 200.0 399.7 599.2 944.8 1287.5	N*A 55.0 50.0 125.0 200.0 399.8 599.2 945.0	56.0 50.0 125.0 200.0 399.8 599.3 945.3	27.0 50.0 123.0 200.0 399.8 599.3 943.3 1289.3	58.0 58.0 50.0 125.0 200.0 399.8 599.8 945.7 1289.9	59.0 50.0 125.0 200.0 399.8 599.8 599.4	50,0 125,0 200,0 399,8 599,4 946,1 1290,8
11.0 11.5 12.0 12.5 13.0 13.5 14.0 14.3	51.0 50.0 125.0 200.0 399.7 599.1 943.8 1285.3 1810.8 2320.7	52.0 50.0 125.0 200.0 399.7 599.1 944.2 1266.1 1814.1 2327.0	53.0 50.0 125.0 200.0 399.1 944.5 1286.8 1817.2 2333.0	54.0 50.0 125.0 200.0 399.7 994.8 1287.5 1820.1 2338.5	N+A 55.0 50.0 125.0 200.0 399.8 599.2 945.0 1284.2 1822.8 2343.8	56.0 50.0 125.0 200.0 399.8 599.3 945.3 1288.8 1825.3 2348.7	1 DAM U A : GATE 57.0 50.0 125.0 200.0 399.8 999.3 949.9 1289.3 1827.7 2353.4	58.0 50.0 125.0 200.0 399.8 399.4 945.7 1289.9 1830.0 2357.8	59.0 50.0 123.0 200.0 399.8 599.4 944.0 1290.4 1832.2	50.0 125.0 200.0 399.8 599.4 946.1 1290.8 1294.0 2365.9
11.0 11.5 12.0 13.5 13.0 13.5 14.0 14.5 15.0	51.0 50.0 125.0 200.0 399.7 599.1 943.8 1285.3 1410.8 2320.7 2898.8	52.0 50.0 125.0 200.0 399.7 599.1 944.2 1286.1 12327.0 2912.8 3484.8	53.0 125.0 200.0 399.7 599.1 944.5 1286.8 1286.8 2333.0 2926.0 3504.9	54.0 50.0 125.0 200.0 399.7 599.2 944.8 1287.5 1870.1 2338.5 2938.7 3524.2	N.A 55.0 125.0 200.0 399.8 599.2 945.0 1288.2 1822.8 2343.8 2950.7	56.0 50.0 125.0 200.0 399.8 599.3 945.3 1288.8 1825.3	27.0 57.0 50.0 125.0 200.0 399.8 599.3 743.3 1827.7 2353.4 2972.9 3576.9 4155.8	58.0 50.0 125.0 200.0 399.8 399.8 945.7 1289.9	59.0 50.0 123.0 200.0 399.8 944.0 1290.0 1290.0 2361.9 2993.0 3608.4 4204.8	50.0 125.0 200.0 399.8 599.4 946.1 1290.8 1291.0 2365.9 3002.4 3623.1
11.0 12.5 12.0 12.5 13.5 14.0 14.5 15.5 16.0 16.0 17.5	51.0 50.0 125.0 200.0 399.7 399.1 943.5 1285.3 1810.6 2320.7 2898.8 3463.7 3985.7 4512.3 5000.1	52.0 50.0 125.0 200.0 399.7 599.1 944.2 126.1 1314.1 2327.0 2912.8 3484.8 4015.6 4552.4 5048.9	53.0 125.0 200.0 399.7 599.1 944.5 1286.8 1817.2 2333.0 2926.0 3504.9 4045.8 4591.2 3096.3	54.0 50.0 125.0 200.0 399.7 599.2 944.8 1287.5 1820.1 2338.7 2338.7 3524.2 4074.9 4628.9 5142.3	N-A 55.0 125.0 200.0 399.8 599.2 945.0 1284.2 1822.8 2343.8 2950.7 3542.6 4102.8 4665.2 5187.0	56.0 50.0 125.0 200.0 399.8 599.3 945.3 1288.8 1825.3 2348.7 2967.1 3560.2 4129.8 470.4 5230.3	1 DAM U 2 GATE 37.0 50.0 125.0 200.0 399.6 599.3 945.5 1289.3 1287.7 2353.4 2972.4 3576.9 4155.8 4754.5 5272.4	OPENESS 6 58.0 125.0 200.0 399.8 399.8 399.7 1289.9 1830.0 2357.8 2983.2 3593.1 4160.7 4767.4 3313.2	59.0 50.0 120.0 200.0 399.8 599.4 944.0 1290.4 1832.0 2361.9 2953.4 4204.8 4799.3	50.0 125.0 200.0 399.8 599.4 946.1 1290.8 1834.0 2365.9 3002.4 3623.1 4228.0 4830.0 5391.3
11.0 11.5 12.0 12.5 13.0 14.0 14.5 14.0 14.5 16.5 17.0 17.5 18.0	51.0 50.0 125.0 200.0 399.7 599.1 943.8 1610.8 2320.7 2898.8 3463.7 3985.7 3985.7 3985.7 3985.7	52.0 50.0 125.0 200.0 379.7 599.1 944.2 1266.1 1814.1 2327.0 2912.8 3484.8 4019.6 4019.6 4019.6 5048.9 5048.9	53.0 50.0 125.0 200.0 399.7 599.1 944.5 1817.2 2333.0 2926.0 3504.9 4045.8 4045.8 4045.8 4045.8	54.0 50.0 123.0 200.0 399.7 599.2 944.8 120.1 2338.7 3524.2 4074.9 5142.3 5621.9 6083.9	N-A 55.0 50.0 125.0 200.0 399.8 599.2 945.0 1288.2 1822.8 2343.8 2950.7 3542.6 4102.8 4665.2 5187.0 5674.6	56.0 50.0 125.0 200.0 399.8 599.3 945.3 1268.8 1825.3 2348.7 2962.1 3560.2 4129.8 4700.4 5230.3 5774.0	27.0 20.0 123.0 200.0 200.0 399.8 599.3 1289.3 1289.3 1287.7 2372.9 3576.9 4153.8 4734.3	58.0 50.0 125.0 200.0 399.8 399.8 445.7 1289.9 1830.0 2357.8 2983.2 3593.1 4180.7 4767.4	59.0 50.0 123.0 200.0 399.8 599.4 946.0 1290.4 1832.0 2361.9 2993.0 3608.4 4204.8	50.0 125.0 200.0 399.8 599.4 946.1 1290.8 1294.0 2365.9 3002.4 3623.1 4228.0 4830.0 5391.3 5924.7 6447.5
11.0 11.5 12.0 12.5 13.5 14.5 14.5 15.0 15.0 15.0 15.0 16.0 17.5 18.0 17.5 18.0	51.0 50.0 125.0 200.0 399.7 599.1 943.8 2120.7 2898.8 3463.7 3985.7 3985.7 3985.7 3985.7 3985.8 6706.3 67062.1	52.0 50.0 125.0 200.0 399.7 599.1 944.2 1884.1 2327.0 2912.8 3484.8 4015.6 4015.6 4015.6 5048.9 5512.0 6382.7 6788.2 7173.8	53.0 50.0 125.0 200.0 209.7 599.1 944.5 1817.2 2333.0 2926.0 3504.9 4045.8 4045.8 4045.8 4045.6 607.7 6457.6 6677.6 677.6	54.0 50.0 123.0 200.0 399.7 599.2 944.8 1820.1 2338.7 3524.2 4074.9 5142.3 5621.9 6053.0 6952.0	N-A 55.0 50.0 125.0 200.0 399.8 599.2 945.0 1284.2 1822.8 2353.8 2950.7 3542.6 4102.8 4665.2 5187.0 5674.6 6149.7 6602.8 7031.8	56.0 50.0 125.0 200.0 399.8 599.3 945.3 1288.8 1825.3 2348.7 2962.1 3560.2 4129.8 4729.8 4729.8 4729.6 5230.3 5774.0 6673.7 7109.7	27.0 50.0 125.0 200.0 200.0 200.0 299.8 599.3 1827.7 2972.9 3576.9 4155.8 4734.5 5272.4 5776.0 6747.1 7186.2 7608.9	OPENESS 6 58.0 125.0 125.0 200.0 209.8 299.8 299.8 445.7 1289.9 1830.0 2357.8 2983.2 3593.1 4180.7 4767.4 5313.2 5820.9 6809.6 7261.3	59.0 50.0 129.0 200.0 309.8 599.4 948.0 1290.4 1832.0 2361.9 2993.0 3608.4 4204.8 4799.3 5352.9 5875.9 7877.6 7334.9	50.0 125.0 200.0 399.8 599.4 946.1 1290.8 1834.0 2365.9 3002.4 3623.1 4228.0 4830.0 5391.3 3924.7 6447.3 6940.2 7407.1
11.0 12.0 12.5 13.0 13.5 14.5 14.5 15.0 15.0 15.0 17.0 17.0 17.5 17.0 17.5 17.0 17.5 17.0 17.5 17.0 17.5 17.0 17.5	51.0 50.0 125.0 200.0 399.7 599.1 943.8 1285.3 1610.8 2320.7 2898.8 3463.7 3965.7 4512.3 3600.1 36704.9 3685.8 6704.0 7067.1 7443.3	52.0 50.0 125.0 200.0 399.7 599.1 944.2 1286.1 1814.1 1827.0 2912.8 3464.8 3464.8 3464.9 3512.0 352.4 303.2 7173.8 7342.2 7898.1	53.0 125.0 200.0 399.7 399.7 394.5 1286.8 1817.2 2333.0 2926.0 3504.9 4045.8 4591.2 3096.3 5567.7 6020.7 6457.7 6457.9 7264.0 7649.5 8005.3	54.0 50.0 125.0 200.0 399.7 599.2 944.8 1287.5 1820.1 2338.7 3524.2 9628.9 5621.9 6083.9 6083.9 6733.6 7735.2 8111.3	N.A 55.0 50.0 125.0 200.0 399.8 599.2 945.0 1288.2 1387.3 2950.7 3542.6 4102.8 4663.2 5187.0 6149.7 6602.8 7439.5 7830.5	56.0 50.0 125.0 200.0 399.8 599.3 125.3 125.3 125.3 127.2 129.8 4700.4 5230.3 577.6 6212.1 6673.2 7923.9 8318.3	27.0 20.0 125.0 200.0 200.0 399.8 399.3 1827.7 235.4 2972.9 3576.9 4155.8 4734.3 5276.0 6273.0	OPENESS 6 58.0 125.0 200.0 200.0 209.8 399.8 945.7 1289.9 1830.0 2357.8 2983.2 3593.1 4180.7 4767.4 5313.2 5825.9 6302.5 6809.6 7661.3 7691.3 8112.8 8519.4	59.0 50.0 123.0 200.0 399.8 599.4 946.0 1290.4 1832.0 2361.9 2993.0 3608.4 4799.3 5372.9 6370.7 4877.6 7374.9 7772.3 8204.0 8617.7	50.0 125.0 200.0 399.8 599.4 946.1 1290.8 1255.0 3002.4 3625.1 4228.0 4830.0 3391.3 3924.7 6447.3 6447.3 7407.1 7853.6 8293.1
11.0 12.0 12.5 13.0 13.5 14.5 14.5 15.0 15.0 15.0 17.0 17.0 17.0 17.0 17.0 17.0 17.0 17	51.0 50.0 125.0 200.0 399.7 599.1 943.5 1610.6 2320.7 2888.8 3463.7 3463.7 3463.7 3463.7 3463.7 3463.7 3463.7 3463.7 3463.7 3463.7 3463.8 3463.7 3463.8 3463.7 3463.8 3463.7 3463.8 3463.7 3463.8 3463.7 3463.8 3463.7 3463.8 3463.7 3463.8 3463.7 3463.8 3463.7 3463.8 3463.7 3463.8 3463.7 3463.8 3463.7 3463.8 3463.7 3463.8 3463.7 3463.8 3463.7 3463.8 3463.7 3463.8 3463.7 3463.8	52.0 50.0 125.0 200.0 399.7 599.1 944.2 1266.1 1814.1 1827.0 2912.8 3464.8 3464.8 3464.9 3512.0 352.0 362.7 7773.8 7342.2 7898.1 8247.1 8247.1 8383.0 8907.3	53.0 125.0 200.0 200.0 399.7 399.1 944.5 1286.8 1817.2 2333.0 2926.0 3504.9 4045.8 4591.2 3096.3 3567.7 6020.7 6437.6 6437.6 6437.6 6437.9 7264.0 7649.3 8005.3 8361.4 8703.9	54.0 50.0 125.0 209.7 599.7 599.2 944.8 1287.5 1820.1 2338.7 3524.2 4074.9 4628.9 5142.3 6085.9 6531.0 7352.6 7755.2 8111.3 8474.1 8873.3 9160.3	N-A 55.0 50.0 125.0 200.0 399.8 599.2 945.0 1284.2 1822.8 2350.7 3542.6 4102.8 4663.2 5187.0 5674.6 6149.7 6602.8 7031.6 7439.5 7830.3 8215.6 8585.2 8941.0	56.0 50.0 125.0 200.0 399.8 599.3 1825.3 1825.3 2962.1 3560.2 4129.8 4700.4 5230.3 57726.0 6212.1 6673.2 7129.0 7923.9 818.9 8694.9 9057.3	27.0 20.0 123.0 200.0 200.0 399.8 399.3 1827.7 2373.4 2972.9 3576.9 4153.8 4734.3 5272.4 2772.9 3576.0 6273.0 6772.1 7186.2 7608.9 8020.1 8419.6 8803.0 9172.0	OPENESS 6 58.0 125.0 200.0 209.8 399.8 495.7 1289.9 1830.0 2357.8 2983.2 3593.1 4180.7 4767.4 5313.2 5825.9 6809.6 6809.6 7661.3 7691.3 8112.8 8909.7 9285.3	59.0 50.0 123.0 200.0 399.8 599.4 946.0 1290.4 1832.0 2361.9 2993.0 3608.4 4799.3 5352.9 6370.7 4875.9 6370.7 4875.9 6370.7 97772.3 8204.0 97946.0	50.0 125.0 200.0 399.8 599.4 946.1 1294.0 2365.0 3002.4 3623.1 4228.0 4830.0 3391.3 5924.7 6447.5
11.0 12.0 12.5 13.0 13.5 14.5 14.5 14.5 15.0 16.0 16.0 16.0 17.5 18.0 18.0 18.0 18.0 18.0 18.0 18.0 18.0	51.0 50.0 125.0 200.0 399.7 399.1 943.5 1285.3 1285.3 1285.3 145.7 2320.7 2395.7 4512.3 3453.7 3955.7 4512.3 7670.0 7682.1 7443.3 7789.6 8131.4 8450.6 8778.4 9085.9	52.0 50.0 125.0 200.0 399.7 599.1 944.2 1286.1 12327.0 2912.0 3484.0 4015.6 4552.4 4015.6 4552.7 6788.2 7173.2 7173.2 7173.2 7173.2 7173.2 71898.1 8583.0 8907.3 9225.1	53.0 50.0 125.0 200.0 399.7 599.7 594.3 1286.8 1817.2 2333.0 2926.0 3504.9 4591.2 3096.3 3567.7 6020.7 6457.6 8470.9 7649.5 8009.5 81009.5 8301.4 8703.9 9034.6 9354.6 9354.6	54.0 50.0 125.0 200.0 399.7 599.2 944.8 1287.5 1820.1 2958.7 3524.2 9514.9 6085.9 6085.9 6085.9 6085.9 6591.0 6755.2 8111.3 8474.1 9160.3 9802.5	N-A 55.0 125.0 200.0 200.0 399.8 599.8 1287.2 1822.8 2343.8 2950.7 3142.8 4665.2 5187.0 5674.6 6149.7 6602.8 7031.6 7439.3 8215.6 8585.2	56.0 50.0 125.0 200.0 39.8 599.8 599.3 945.3 1288.8 1825.3 2348.7 2967.1 3960.2 4129.8 4700.4 5230.3 5724.0 6217.2 7109.7 7925.9 8318.3 8694.9 9077.3	1 DAM U 2 GATE 37.0 50.0 125.0 200.0 399.6 599.3 945.5 1289.3 1827.7 2352.4 2972.9 3576.9 4155.8 4734.5 5776.0 6273.1 7186.2 7608.9 8003.0 8119.6 8003.0	OPENESS 6 58.0 125.0 200.0 299.8 299.8 299.7 1289.9 1830.0 2357.8 2983.2 3593.1 4180.7 4767.4 3313.2 5825.9 6325.9 6325.9 6309.6 7261.3 7691.3 7691.3	59.0 50.0 120.0 200.0 399.8 599.4 944.0 1290.4 1832.0 2361.9 2393.0 3608.4 4204.8 4799.3 3352.9 5875.9 6370.6 7334.9 7772.0 8617.7 7014.8 9397.0	50.0 125.0 200.0 399.8 599.4 946.1 1290.8 1834.0 2365.9 3002.4 3623.1 4228.0 6430.0 5371.3 5924.7 6447.5 6940.2 7407.1 7853.6 8293.1 8714.6 9114.6
11.0 12.0 12.0 13.5 14.5 14.5 14.5 14.5 14.5 14.5 17.5 18.0 18.0 18.0 18.0 18.0 18.0 18.0 18.0	51.0 50.0 125.0 200.0 209.7 599.1 943.5 1285.3 1410.8 2898.8 3465.7 4512.3 3685.8 6306.3 6704.0 7087.1 7445.3 7789.6 8131.4 8178.4 9085.9 9184.1 9673.7 9673.7 9673.7	52.0 50.0 125.0 200.0 379.7 594.2 1286.1 1814.1 2912.8 3484.8 3484.8 3484.9 3512.0 4352.4 5048.2 7173.8 7342.2 7173.8 7342.2 7173.8 7342.2 7173.8 7342.2 7173.8 7342.2 7173.8 7342.2 7173.8 7342.2 7173.8 7342.2 7173.8 7342.2 7173.8 7342.2 7173.8	53.0 125.0 200.0 200.0 399.7 394.5 1286.8 1817.2 2333.0 2926.0 3504.9 4045.8 4391.2 3096.3 5567.7 6020.7 6457.7 6020.7 6457.9 7264.0 7639.5 8703.9 9034.6 9354.6 9354.7	54.0 50.0 125.0 200.0 399.7 599.2 944.8 1287.5 1820.1 2958.7 3524.2 9519.7 3524.2 9619.0 7352.0	NoA 55.0 50.0 125.0 200.0 399.8 599.0 1288.2 945.0 1288.2 2950.7 3542.8 4665.2 5187.0 6649.7 6602.8 4665.2 5187.0 5674.6 6149.7 7031.6	36.0 125.0 125.0 200.0 399.8 599.3 1288.8 1825.3 1288.8 1825.3 2388.7 2967.1 3560.2 4129.8 4700.4 3230.3 3778.0 6712.1 6673.2 7725.0 8874.9 8974.	1 DAM U A : GATE 57.0 50.0 125.0 200.0 399.8 599.3 1827.7 289.3 1827.7 2952.4 2972.9 3576.9 4734.5 52776.0 6273.0 6747.1 7186.2 7608.9 8003.0 6747.1 7186.2 718	OPENESS 6 58.0 125.0 200.0 200.0 299.8 299.8 299.7 1289.9 1830.0 2357.8 2983.2 3593.1 4180.7 4767.4 5313.2 5825.9 6325.9 6325.9 6310.1 2889.9 112.8 8919.4 8909.7 10346.3 10683.8 11011.5	59.0 50.0 122.0 200.0 399.8 599.4 944.0 1290.4 1832.0 2361.9 2393.0 3608.4 4204.8 4799.3 3352.9 5875.6 7334.9 7772.0 8617.7 9014.8 9397.0 9746.0 10125.9 10479.9 10479.9 10479.9	50.0 125.0 200.0 299.8 599.4 946.1 1290.8 1293.0 2365.1 4228.0 430.0 430.0 430.0 5371.3 5924.7 6447.5 6940.2 7407.1 7853.6 8273.1 8714.6 9114.5 9207.3 9862.6 10251.7 10511.9 107611.9 10761.9 11530.7
11.5 12.0 12.0 13.5 14.5 14.5 14.5 15.0 16.0 17.5 14.5 17.5 14.5 17.5 17.5 17.5 17.5 17.5 17.5 17.5 17	51.0 50.0 125.0 200.0 399.7 599.1 943.8 1285.3 1410.8 2320.7 2496.8 3463.7 3985.7 3985.7 3985.7 3985.7 3985.7 3985.7 3985.8 6704.0 7082.1 7445.3 7789.6 8778.6 8778.6 8778.6 8778.6 8778.7 9055.9 9384.1 9673.7 9955.5 10234.2 10204.6 10772.5	52.0 50.0 125.0 200.0 399.7 599.1 944.2 1286.1 1814.1 2327.0 2912.8 3484.8 4015.6 4015.6 5048.9 5512.0 5954.0 6382.7 6788.2 7173.8 7342.2 7898.1 8247.1 8383.0 8907.0 9521.0 9525.1 9820.6 10110.0 10395.2 10473.1	53.0 50.0 125.0 200.0 299.7 599.1 944.5 1286.8 1817.2 2333.0 2926.0 3504.9 4045.8	54.0 50.0 129.0 200.0 299.7 599.2 944.8 1820.1 2358.7 3524.2 4074.9 5142.3 5621.9 6531.0 6732.6 7733.2 8111.3 9466.4 9802.3 10111.8 10116.4 10717.7 11001.6	N-A 55.0 125.0 200.0 200.0 399.8 599.2 945.0 1284.2 1822.8 2343.8 2950.7 3542.6 4102.8 4665.2 5187.0 5674.6 6149.7 6602.8 7031.8 7031.9 7830.3 8215.6 8585.2 8941.0 9284.0 9284.0 9284.0 9284.0 910.7 10757.0 10757.0 10757.0	36.0 50.0 125.0 200.0 39.8 599.3 945.3 1288.8 1825.3 2348.7 2962.1 3560.2 4129.8 4700.4 5230.3 5772.0 6212.1 6673.2 7109.7 7925.9 8318.9 9057.3 9057.3 9057.3 10716.8 11024.9 11024.9 11024.9	27.0 20.0 123.0 200.0 123.0 200.0 200.0 200.0 299.8 299.3 1289.3 1827.7 2972.9 3576.9 4153.9 5272.4 5776.0 6747.1 7186.2 7186.2 7186.2 7187.0 9177.0 91	OPENESS 6 58.0 125.0 125.0 200.0 200.0 399.8 299.8 299.8 1289.9 1830.0 2357.8 23593.1 4182.7 4767.4 5313.2 5822.9 6809.6 7261.3 8112.8 8519.4 8909.7 9285.3 9647.9 9098.7 10346.5 11030.5 11030.5 11031.5	59.0 50.0 120.0 200.0 209.8 599.4 940.0 1290.4 1832.0 2361.9 3608.4 4209.3 5352.9 5875.9 7877.3 8204.0 8617.7 9014.8 9397.0 9165.9 10479.9 10479.9 10479.9 10479.9 10479.9 10479.9 10479.9 10479.9 1156.8 11481.3 11797.7 12106.9	50.0 125.0 200.0 125.0 200.0 129.8 199.8 1290.8
11.5 12.0 12.0 13.5 14.5 14.5 14.5 14.5 15.0 16.0 17.5 14.0 17.5 14.0 17.0 17.0 17.0 27.0 27.0 27.0 27.0 27.0 27.0 27.5	51.0 50.0 125.0 200.0 399.7 599.1 943.8 1285.3 1810.8 2320.7 2898.8 3463.7 3985.7 4512.3 3000.1 3434.9 6306.3 6704.0 7082.1 7443.3 7789.8 8460.6 8778.4 8460.6 8778.4 9085.9 9384.1 9673.7 10234.2 10306.5 1032.3 11286.3	52.0 50.0 125.0 200.0 399.7 599.1 944.2 1286.1 1814.1 2327.0 2912.8 3484.8 4015.6 4015.6 5048.9 5512.0 5954.0 6382.7 6788.2 7173.8 7342.2 7898.1 8247.1 8383.0 89021.0 9525.1 9820.6 10110.0 10395.2 1044.3 11209.4 1148.6 11727.5	53.0 50.0 125.0 200.0 299.7 599.1 944.5 1286.8 1817.2 2333.0 2926.0 3504.9 4045.8 4045.8 4045.8 4045.8 40	54.0 50.0 129.0 200.0 299.7 599.2 944.8 1820.1 2358.7 3524.2 4074.9 5142.3 5621.9 6531.0 6792.6 7735.2 8111.3 9466.4 9802.3 10116.4 10717.7 11001.6 11783.6 11979.1	NeA 35.0 125.0 125.0 200.0 399.8 599.2 945.0 1284.2 1822.8 2343.8 2350.7 3542.6 4102.8 4665.2 5187.0 5674.6 6149.7 6602.8 7031.8 7031.8 120.8 441.0 9284.0 9284.0 9284.0 91145.7 11451.1 11731.8 1200.4	36.0 50.0 125.0 200.0 399.8 599.3 945.3 1288.8 1825.3 2348.7 2962.1 3560.2 4129.8 470.4 5230.3 5772.0 6212.1 6673.2 7109.7 7925.9 8318.9 9057.3 9057.3 9057.3 10716.8 11024.9 11024.9 11024.9 11124.9 11124.9 11124.9 11124.9 11122.8 12457.1	1 DAM U 2 GATE 37.0 50.0 125.0 200.0 2399.8 599.3 1827.7 23576.9 4153.9 4154.5 5272.4 5776.0 6747.1 7186.2 7608.9 8020.1 8419.6 1054.9 11778.3 1483.6 11783.6 11783.6 11783.6 11783.6	OPENESS 6 50.0 125.0 200.0 200.0 399.8 279.4 945.7 1289.9 1830.0 2357.8 23593.1 4182.7 4767.4 5313.2 5822.9 6809.6 7261.3 8112.8 8519.4 8909.7 9285.3 9647.9 9098.7 10346.5 11030.5 11030.5 11030.5 11031.5 11330.5 11641.4 11944.8 12241.2 12337.2 123818.3	59.0 50.0 120.0 200.0 209.8 599.4 940.0 1832.0 2361.9 3608.4 4209.3 5352.9 5875.9 5875.6 7377.3 8204.0 8617.8 9397.0 9165.9 10479.9	50.0 125.0 200.0 125.0 209.8 599.4 946.1 1284.0 2362.1 4228.0 4830.0 5391.3 7647.3 6940.2 7407.1 7853.6 8293.1 8714.5 9507.3 10611.9 10961.2 11300.3 11630.7 11752.6 1275.1
11.5 12.0 12.5 13.5 14.5 14.5 15.0 16.0 16.0 16.0 17.5 18.0 17.5 18.0 17.0 17.0 17.0 17.0 17.0 17.0 17.0 17	51.0 50.0 125.0 200.0 799.1 943.8 943.8 3463.7 3985.7 3985.7 3985.7 3985.7 3985.7 3985.7 3985.7 3985.7 3985.7 3985.8 6704.9 7449.3 7749.6 8450.6 8450.6 8777.7 9959.9 9189.9	52.0 50.0 125.0 200.0 379.7 599.1 144.2 1257.0 2912.8 3484.8 4013.6 4013.6 4013.6 4013.6 5048.9 7512.4 5048.7 173.8 7542.7 18742.7 18742.7 18742.7 18742.7 19720.6 10110.0 1010.0 1044.3 11204.8	53.0 50.0 125.0 200.0 399.7 599.1 244.5 1817.2 2335.0 2926.0 3504.9 4045.8	54.0 50.0 125.0 209.7 599.2 944.8 1247.5 1820.1 2338.7 3524.2 4074.9 4628.9 5142.3 5621.9 6635.9 6551.0 6755.6 7755.2 8111.3 8474.1 8823.3 10414.4 10717.7 11001.4 11283.6 11283.6	N-A 55.0 50.0 125.0 200.0 399.8 599.2 945.0 1288.2 1822.8 2330.7 3542.6 4102.8 4663.2 5187.0 5674.6 6149.7 6602.8 7031.6 7439.5 7830.3 8215.6 8585.2 844.0 9284.5 9416.7 9738.9 10767.3 10867.3 10867.3	36.0 30.0 125.0 200.0 399.8 599.3 1825.3 1825.3 2942.1 3560.2 4129.8 4700.4 5230.3 57724.0 6212.1 6675.2 7129.0 7923.9 8318.9 8694.9 9057.3 1040.7 10716.8 11024.8 11024.8 111903.8	27.0 20.0 123.0 200.0 200.0 209.6 299.5 299.3 1827.7 2972.9 2576.9 4134.5 2776.0 6273.0 6747.1 7608.9 8020.1 8419.6 8803.0 9172.0 9172.0 9172.0 10243.0 10343.0 10343.0 11781.6 11781.6 11781.6 12072.9 12072.9	OPENESS 6 58.0 50.0 125.0 200.0 209.8 299.8 299.8 945.7 1289.9 1830.0 2357.8 23593.1 4180.7 4767.4 5313.2 5825.9 6332.5 6809.7 491.3 8112.8 8909.7 9998.7 10346.3 11011.5 113046.8 11011.5 11344.8 11244.8 11244.8	59.0 50.0 123.0 200.0 399.8 599.4 946.0 1290.4 1832.0 2361.0 2361.0 2361.0 2361.0 2370.7 6870.7 6870.7 6870.7 6870.7 6870.7 7374.0 7374.0 7374.0 7374.0 7374.0 7377.7 101.8 7377.7 101.8 7377.7 101.8 7377.7 101.8 7377.7 101.8 7377.7 101.8 7377.7 101.8 7377.7 101.8 7377.7 101.8 7377.7 101.8 11481.3 11797.7 12106.3 12703.7	50.0 125.0 200.0 129.0 200.0 199.8 199.4 1294.7 1294.7 1294.7 1407.1 17859.6 1275.6 1275.6 1275.6 1275.6 1276.7 10611.7 10611.7 10611.7 1076.7 1077.7 1076.8 1277.8

			•					UPSTREAM OPENESS	WATERLEVEL (M)	(M)
					NSA					
H2	61.0	62.0	63.0	64.0	65.0	66.0	67.0	68.0	69.0	70.0
11.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0		50.0	50.0	50.0
11.5	125.0	125.0	125.0	125.0	125.0	125.0		125.0	125.0	125.0
12.0	200.0	200.0	200.0	200.0	200.0	200,0		200.0	200.0	200.0
12.5	399.8	399.8	399.8	399.8	399.9	399,9		399.9	399.9	399.9
13.0	599,4	599,5	599.5	599.5	599.5	599.6		599.6	599,6	599.6
13.5	946.3	946.5	946.7	946.8	946.9			947,4	947.5	947.6
14.0	1291.2	1291.6	1292.0	1292.4	1292.7	1293.0		1293.6	1293.9	1294.1
14.5	1835.9	1837.6	1839.3	1840.8	1842.3	1843.7		1846.3	1847.4	1848.5
15.0	2369.6	2373.0	2376.3	2379.5	2382.4	2385.2		2390,4	2392.7	2395,0
15.5	3011.2	3019.7	3027.8	3035.4	3042.7	3049.7		3062.6	3068.7	3074.4
16.0	3637.1	3650.5	3663.5	3675.7	3687.5	3698.8		3719.8	3729.7	3739.2
16.5	4250.3	4271.6	4292,5	4312.5	4331.6	4350.2		4385.1	4401.5	4417,4
17.0	4859.7	4888.5	4916.4	4943.3	4969.2	4994,3		5042.1	5064.7	5086.4
17.5	5428.6	3464.7	3499.8	5533.9	5566.9	5598.8	5629.8	5659.9	3689.0	5717.2
10.0	5972.1	6018.4	6063.5	6107.3	6150.1	6191.8		6271.7	6310.2	6347,6
10.5	6503.0	6357.2	6610.1	6661.8	6712.2	6761.5		6856.5	6902.2	6946.9
19.0	7003.4	7065.4	7125.9	7195.2	7243.1	7299.8		7409.4	7462,4	7514.2
19.5	7477.9	7547.2	7615.2	7681.7	7747.0	7811.3		7940.9	8003.9	8065,6
20.0	7934.6	8014,2	8092.4	8169.3	8244.8	8319.0		6463.4	8533.7	8602.7
20.5	6362,1	8469.0	8554.5	8638.6	8721.4	8802,8		8961.5	9038.9	9115,0
21.0	4810.0	8904.0	8996.5	9087,7	9177.4	9265.7		9438,3	9522.6	9605.5
21.5	9220.7	9321.5	9420.8	9518.7	9615.1	9710.2		9896.2	9987.1	10079.2
22.0	9616.1	9723.4	9829.3	9933.7	10037.7	10142.3		10347.4	10448.0	10547.2
22.5	9997.8	10114,4	10229.6	10343.5	10456.0	10567.1		10785.3	10892.4	10998,1
23.0	10376.2	10499.2	10620.8	10741.0	10859.8	10977.3		11208.1	11321.5	11433,5
23.5	10742.5	10871.6	10999.4	11125.7	11250.7	11374.3		11617.4	11736.9	11855,0
24.0	11097.7	11232.6	11366.6	11498.9	11629.8	11759.3		12014.3	12139.7	12263.8
24.5	11442.9	11583.6	11723.3	11861.4	11998.1	12133.5		12400.0	12532.7	12664.0
25.0	11778.0	11925.3	12070.5	12214.2	12356.6	12498.6		12779+4	12917.8	13054.8
25.5	12106.1	12256.2	12408,9	12559.6	12709.0	12857.0		13148,9	13292.8	13435.4
26.0	12423.6	12584.7	12742.2	12898.3	13053.1	13206.5		13309.2	13658.6	13806.6
26.5.	.127,40,7	12904.8	13067,6	13229.1	13309.1	13547.8		13861.2	14015.8	14169,1
27.0	13048.5	13217.8	13385.8	13552.4	13717.6	13881.5		14205.1	14365.0	14523.4
27.5	13349.8	13524.1	13697.1	13868.8	14039.1	14206.0		14541.8	14706.6	14870,1
26.0	13644.9	13824,2	14007.1	14176,7	14354.0	14527.8		14871.5	15042.6	15212.5
26.5	13934.1	14118.3	14301.2	14482,6	14662.7	14841.4		15197.2	15373.4	15548.3
29.0	14218.0	14406.9	14594.5	14780.7	14966.1	15151.0		15516.9	15697.9	15877.5
29,5.	14496.7	14690,3	14862.5	15074.7	15245.6	15455.3	15643.7	15830.6	16016.3	16200.7

				• • •						
								JPSTREAM WA	TERLEVEL (M)	(H)
				_	NeA					
H2	71.0	72.0	73.0	74.0	75.0	76.0	77,0	78,0	79.0	a0,0
11.0	50.0	50.0	5010	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0 125.0	50.0 125.0	50.0 125.0
11.5	125.0	123.0	125.0	125.0	125.0	125.0	125.0 200.0	200.0	200.0	200.0
12.0	200.0	200.0	200.0	200.0	200.0	200.0	399.9	399.9	399.9	399.9
12,5	399.9	399.9	399.9	399.9	399.9	399.9 599.7	599.7	599.7	599.7	599.6
13.0	599.6	399.7	599.7 947.9	599.7 948.0	599.7 948.1	946.1	946.2	946.3	948.3	948.4
13.5	947.7	947.8			1295.2	1295.4	1295,6	1295.7	1295.9	1296.0
14.0	1294.4 1849.6	1294.6 1850.6	1294.8 1851.5	1295.0 1852.4	1853.3	1854.1	1854.9	1825.6	1656.3	1857.0
15.0	2397.1	2399.2	2401.1	2403.0	2404.7	2406.4	2408.0	2409.5	2411.0	2412.3
15.5	3079.9	3085.2	3090.2	3095.0	3099.6	3103.9	3108.1	3112.1	3115.9	3119.6
16.0	3748.2	3756.9	3765.2	3773.1	3780.8	3788.1	3795.1	3801.8	3808.3	3814.5
16.5	4437.7	4447.4	4461.6	4475.3	4488.4	4501,1	4513.3	4525.1	4536,4	4547.3
17.0	5107.8	5129.1	5147.9	5167.0	5185.4	5203.2	5220.6	5237.2	5253.3	5268.8
17.5	3744.5	5771.0	5796.7	5823.3	5849.2	5874.4	3898.9	3922.3	5945.6	5967,9
18.0	6384.0	6419.3	6453.9	6487.5	6520.2	6552.0	6582,9	6612.9	6642.2	6670.0
18.5	6990.5	7033.0	7074.4	7114.9	7154.4	7192.8	7230.3	7266.9	7302.5	7337.3
19.0	7564.9	7614.4	7662.8	7710.0	7756.2	7801.4	7847.9	7693.4	7937.9	7981.5
19.5	8126.1	8195.3	6243.5	8300.5	0356.3	8411.0	8464.7	8517.2	8568.7	0619.2
20.0	8670.4	8737.0	8802.3	8866.4	8929.3	8991.1	9051.7	9111.1	9169.4	9226.7
20.5	9189.8	9263.3	9335.6	9406.7	9476.4	9545.0	9612.4	9678.6	9743.7	9807.6
21.0	9687.1	9767.4	9646.5	9924.2	10000.7	10078.8	10155.7	10231.4	10305.9	10379.3
21.5	10170.4	10260.3	10349.0	10436.4	10522.5	10607.5	10691.1	10773.6	10854.9	10935.0
22.0	10645.1	10741.8	10837.1	10931.2	11023.9	11115.5	11205.8	11294.8	11382.6	11469.2
22,5	11107.5	11205.6	11307.4	11407.9	11507.1	11605.0	11701.7	11797.1	11891.3	11984.2
23.0	11544.2	11653.6	11761.6	11868.4	11973.6	12078.0	12180.9	12202.5	12382.8	12483.1
23.5	11971.0	12007.3	12201.4	12314.2	12426.1	12537.7	12648.2	12757.4	12865.3	12972.0
24.0	12386.5	12509.2	12630.8	12751.0	12870.0	12987.7	13104.1	13219.3	13333.1	13445.8
24.5	12794.1	12922.0	13050.2	13176.3	13301.1	13424.6	13546.8	13667.8	13787.4	13905.9
25.0	13190.6	13325.0	13458.0	13589.8	13720.3	13849.5	13977.4	14104.0	14229.3	14353.3
25.5	13576.7	13716.7	13855.3	13992.6	14128.6	14263.3	14396.7	14526.8	14659.7	14789.2
26.0	13953.3	14098.7	14242.7	14385.4	14526.0	14666.9	14805.7	14943.7	15081.5	15217.9
26.3_	14321.1	14471.7	14621.0	14769.0	14915.8	15062.7	15206.3	15352.7	15495.6	16047.6
27.0	14680.5	14836.3	14991.7	15146.4	15299.7	15451.9	15602.7	15752.3	15900.6	16448.6
27.5	15033.5	15195.9	15357.0	15516.	15675.3	15832.5	15988.4	16143.1		16841.2
58.0	15381.2	15548.5	15714.6	15879.4	16042.9	16205.1	16366.0	16525.7	16684.1	17225.7
24.5	15721.	15094.1	16065.1	16234.0	16403.2	16570.2	16736.1	16900.6 17268.3	17436.4	17603.2
29,0	16055.9	16233.0	16408.8	16503.2	16756.4	16928.3	17099.0		17801.9	
22.5	16383.4	16565.6	16746.1	16923.3	17103.1	17279.8	1143311	2106716	4140417	117.00

.. DISCHARGE TABLE (PALDANG DAM) .. (UNIT: M++3/5)

						H2 N=		PSTREAM WA OPENESS (TERLEVEL M)	снэ
н2	81.0	82.0	83.0	84.0	NEA	86.0	87.0		49.0	90.0
11.0 11.3 12.0	50.0 125.0 200.0	50.0 125.0 200.0	50.0 125.0 200.0	50.0 123.0 200.0	50.0 125.0 200.0	50.0 125.0 200.0	50.0 125.0 200.0	50.0 125.0 200.0	50.0 125.0 200.0 399.9	50.0 125.0 200.0 391.9
12.5 13.0 13.5 14.0	399.9 599.8 948.5 1296.2	399.9 599.8 948.5 1296.3	399.9 599.8 948.6 1296.4	399.9 599.8 948.6 1296.6	399.9 599.8 948.7 1296.8	399.9 599.8 945.7 1296.9	399.9 599.8 948.8 1297.0	399.9 599.8 948.8 1297.1	599.8 948.8 1297.2	599,8 948.9 1297.3
14.5 15.0 15.5	1857.6 2413.7 3123.1	1858.3 2414.9 3126.5	1858.8 2416.1 3129.7 3831.6	1859.4 2417.2 3132.8 3836.9	1859.9 2418.3 3135.7 3842.0	1860.4 2419.4 3138.6 3846.8	1860.9 2420.4 3141.3 3851.5	1861.4 2421.4 3143.9 3856.0	1861.8 2422.3 3146.4 3860.4	1862,2 2423,2 3148,8 3864,5
16.0 16.5 17.0 17.5	3820.4 4557.9 5263.9 5989.6	3626.1 4368.0 5298.4 6010.7	4577.8 5312.5 6031.1	4587.3 5326.1 6050.8	4596.4 5339.2 6070.1 6801.8	4605.2 5351.9 6088.7 6826.0	4613.6 5364.2 6106.9 6849.5	4621.8 5376.1 6124.9 6872.3	4629.7 5387.6 6141.5 6894.5	4637.3 5398.7 6156.0 6916.1
18.0 18.5 19.0 19.5	6698.4. 7371.2 8024.0 8668.6	6723.3 7404.2 8065.6 8717.0	6751.5 7436.5 8106.3 8764.4	6777.1 7467.8 8146.1 8810.8	7498.4 8185.0 8856.3	7528.2 8223.0 6900.8	7557.4 8260.2 8944.4	7585.6 8296.6 8987.1 9646.8	7413.3 8332.1 9028.9 9694.9	7640.2 8366.8 9069.8 9742.0
20.0 20.5 21.0 21.3	9287.8 9870.3 10451.5 11013.9	9337.9 9931.9 10327.3 11091.6	9391.9 9992.5 10597.5 11168.2	9445.0 10054.2 10661.3 11243.6	9496.9 10115.2 10729.1 11317.9	4547.9 10175.2 10795.7 11391.1	9597.8 10234.1 10861.3 11463.1	10292.1 10925.9 11534.1	10348.9 10989.3 11604.0	10404.9 11051.8 11672.9
22.0 22.5 23.0 23.5	11774.6 12075.9 12582.5	11438.8 12144.4 12480.4 13181.7	11771.0 12255.7 12777.6 13204.7	11803.7 17343.8 12473.3 13384.5	11684.4 12431.2 12967.8 13487.1	11963.9 12518.4 13061.2 13566.5	12042.3 12604.5 13153.5 13684.7	12119.6 12689.4 13244.5 13761.7	12195.7 12773.2 13334.4 13877.6	12270,8 12855,8 13423,2 13972,4
24.5 24.5 25.0	13457.2 14023.0 14476.1	17647.3	13776.2 14253.6 14718.0	13883.7 14367.1 14837.0	13990.4 14479.3 14935.5 15424.6	14095.7 14590.3 15073.7 15545.3	14199.8 14700.1 19190.4 19670.8	14302.7 14808.7 15306.4 15792.0	14404.4 14916.3 15420.9 15912.1	14504.9 15024.0 15534.3 16031.0
25.5 26.0 26.5 27.0	14917.7 15353.2 15778.2 16193.4	15046.3 15487.2 15917.5 16337.9	15173.4 15670.0 16055.6 16481.7	15751.5 15751.5 16192.4 16623,2	15081.8 16328.1 16764.0	16010.9 16462.5 16903.6	16138.8 16595.6 17042.0	16265.5 16727.6 17179.1	16391.0 16858.4 17315.0	16515,3 16987.9 17449.7
27.5 28.0 28.5 29.0	16599.5 16997.1 17386.6 17768.7	.16749.1 17151.7 17546.1 17932.9	16897.4 17303.0 17704.3 18093.9	17044.5 17457.1 17861.3 18257.7	17190.4 17607.9 18017.0 18418.2	17335.1 17737.6 18171.3 18377.5	17478.5 17905.9 18324.7 18735.5	17620.7 18053.1 18476.8 18892.3	17761.7 18199.0 18627.4 19047.8	17901.5 18343.7 18777.1 19202.2
29.5.	_18143.6	.18312.6	16480.3	18646.7	18812.0	18975.9	19120.6	19300.1	17460.4	19617.13.

** DISCHARGE TABLE (PALDANG DAM) ** (UNIT: M**3/5)										
						H2 N4		PSTREAM W	ATERLEVEL (M)	(H)
H2	, 91.0	92.0	93.0	94,0	NeA	96,0	97.0	98.0	99.0	100,0
11.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50,0	50.0	50.0	50.0	50.0
11.5	125.0	125.0	125.0	125,0	125.0	125.0	125.0	125.0	125.0	125.0
12.0	200.0	200,0	200.0	200.0	200.0	\$00.0	500.0	500.0	\$00.0	200.0
12.5	399.9	399.9	400.0	400,0	400.0	400.0	400,0	400.0	400.0	400.0
13.0	599.8	599.8	599.8	599.8	399.9	599.9	599.9	599.9	599.9	399,9
13.5	948.9	948.9	949.0	949.0	949.0	949,1	949,1	949.1	949.2	949.2
14.0	1297.4	1297.4	1297.5	1297.6	1297.7	1297,7	1297.8	1297.9	1297.9	1298,0
14.5	1862.7	1863.0	1863.4	1863.8	1864.1	1864.4	1864.7	1865.0	1865.3	1865.7
15.0	2424.0	2424.8	2425.6	2426,3	2427.1	2427.7	2428,4	2429.0	2429.6	2430,2
15.5	3151.2	3153.4	3155.6	3157.6	3159.6	3161.3	3163.3	3165.1	3166.8	3168.4
16.0	3868.5	3872.4	3876.1	3879.7	3883.1	3686.5	3889.7	3892.8	3695.7	3698,4
16.5	4644.7	4651.8	4658.7	4665.3	4671.7	4677.9	4683.8	4689.6	4695.2	4700.6
17.0	3409.5	5419.9	5429.9	5439.7	3449.1	2438.3	5467.1	3475.7	5484.0	5492.0
17.5	6174.1	6189.6	6204.8	6217.5	6233.7	4247.6	6761.0	6274.1	6286.6	6299.1
14.0	6937.0	6957.6	6977.4	6996.	7015.6	7033.9	7051.7	7069.0	7085.8	7102.2
10.5	7666.4	7691.9	7716.8	7741.2	7764.8	7787.8	7811.0	7834.5	7857.4	7879.7
14.0	8400.8	8433.9	8466.4	8498.0	8529.1	8939.3	6566.9	8617.8		8673.6
19,5	9109.8	9149.1.		9225.0	9261.8	9297.8	9333.1	9367.6	7401.2	7434.3
	9788.1	9633.4	9877.8	9921.3	9943,9	10004.0	. 10049.1	10091.5	10133.0	10173.7
20.5	10459.8	10513.8	10966.8	10618.7	10410.2	10720.4	10769.8	10618.3	10863.9	10912.7
21.5	11113.2	11173.6	11233.0	11791.4	11346.9	11409.4	11461.0	11515.7	11569.4	11422.2
27.0	11740.6	11007.3	11873.0	11937.7	12001.3	17064.0	12125.7	12106.3	12246.1	12304.7
22.5	12344.8	12416.0	17491.7	17545.4	17434.5	12704.6	12773.6	17841.7	12908.8	12974.9
23.0	12937.4	13017.9	13097.2	13747.1	11030.3	13329.0	13404.1	13478.2	13551.4	13623.4
23.5	13510.6	13397.4	13682.8	14777.7	14427.0	13937.5	14013.6	14093.6	14172.6	14250.5
24.0	14066.0	14158.4		14877.7	14991.7				14774.4	14029 1
24.5	14604.3	14707.5	19799.6	13443.4	12242.4	13046.9	15101.0	15274.0	15365.9	15456.8
25.0	15130.6	15736.0	19947.5	19476.2	16083.8	15646.3		15844.8	15942.4	16034.9
25.5	15646.5	16767.3	10380.7	16474.7		16170.3	16295.6	16379.8	16503.0	16605.0
76.0	16638,4	14740.3	14401.0	17000.6	14408.0	16719.9	14830.7	16940.3	17048.6	17156.3
26.3	17110.3	17293.4	17347.4	17494.2	17417.9			17467.3	17501.2	17693.7
27.0	17503.7	17719.6	17046.7	17974.6	18103.4	17740.3	17861.6	17981.6	18100.9	18210.7.
77.5	100.0.0	18177.4	10313.5	18448.7	18582.3	10714.9		18484.4	10600.7	10731.7
20.0	10407.7	10029.5	14770.6	14910.5	19049.2	19186.7	10046.3	18976.5	19103.6	19233.6
20.5	10925.5	19072.6	17210.6	19363.3	19306.8	14649.2	19790.3	19458.2	19392.2	19725.0
19.0	19333.3	19507.2	19497.0	19807.3	19999.6	20102.7	20248.6	19930.3	20069.0	20206.7
29.3	19777.1		20089.0	20243.2	20396.1	70102.7		20393.3	20536.8	20679.1
		4441361			*CJ44FI	44144H	20498.3	20847.7	2077348	21142. L

							H2 : NeA :	DAM GATE	UPSTREAM OPENESS	WATERLEVEL (M)	(H)
H2					N#A						
ri Z	101.0	107.0	103.0	104.0	105.0	106.0	٠.	07.0			
11.0	•••					100,0	•	0110	108,0	*109.0	110.0
11.5	50.0	50.0	50,0	50.0	50.0	50.0		40 0			
	123.0	125.0	125.0	125.0	125.0	125.0		50.0	50.0		50,0
12.0	200.0	200.0	200.0	200.0	200.0			25.0	125.0		125.0
12,5	400.D	400.0	400.0	400.0	400.0	200.0		00.0	200.0		200.0
13,0	599.9	599,9	599.9	599.9		400.0		0.00	400.0	400.0	400.0
13.5	949.2	949.2	949.2	949.3	599.9	599.9		99.9	599.9	599.9	599,9
14.0	1298.1	1278.1	1796.2		949.3	949,3		49.3	949.3	949.4	277,7
14.5	1866.0	1866.1	1866.5	1296.2	1298.3	1298.3		98.4	1298,4	1298.5	949.4
15.0	2430.8	2431 3		1866.6	1866.8	1867.1	16	67.3	1867.6	1867.4	
15.5	3170.0	3171.5	2431.9	2432,4	2432.8	2433.3	24	33.8	2434.2	2434.6	1868.0
16.0	3901.4	3904.0	3173.0	3174,4	3175,8	3177.1		78.4	3179.6		2435.0
16.5	4703.8		3906.6	3909.1	3911.5	3913,9		16.1	3918.3	3180.0	3181.9
17.0	5499.8	4710.6	4715.7	4720.5	4725.0	4729.5		33.7	4737.9	3920.4	3922.4
17.5		3507.4	3514.7	5521.7	3528.6	5535.3		1.7		4741.9	4745.0
	6311.0	6322.7	6333.9	6344.9	6335,6	6365,9			5548.0	5554.0	3559,9
18.0	7118.2	7133.7	7146.8	7163,5	7177.6	7191.7	93.	76.0	6385.7	6395.2	6404,5
18.5	7901.4	7922.7	7943.5	7963.7	7983.4			25,3	7218.5	7231.3	7243.8
19.0	8700.5	8726.9	8752.6	8777,9	8802.4	8002.6		21.4	8039.7	8057.6	8075.0
19.5	9466.6	9498.3	9529.1	9559.5		8676,5		19.9	8872.9	8895.3	8917.2
20.0	10213.6	10252.6	10291.1	10328.9	9569.1	9618.1		6.4	9674.2	9701.4	9728.0
20.5	10958.7	11003.8	11048.1		10365.8	10402.0	1043		10472.4	10506.5	10540.0
21.0	11674.1	11725.1	11775.4	11091.6	11134,4	11176,3			11257.9	11297.6	11336.5
21.5	12362.8	12420.1	12477.4	11824.7	11073.1	11920.8	1196	7.7	12013.8	12059.0	12103.4
22.0	13040.0	13104.2		12533.7	12589.2	12643.7	1269	7.5	12750.4	12802.4	12853.6
22.5	13694.5	13764.6	13167.4	13229,7	13291.1	13351.6	1341	1.1	13469.8	13527.5	13584.4
23.0	14327.4		13033.7	13901.8	13969.0	14035.2	1410		14164.8	14228.3	
23.5	14941.4	14403.3	14478,2	14552.0	14624.9	14696.8	1476		14837.7		14290.6
24.0		15024.4	15106.4	15187.3	15267.3	15346,3	1542		15501.2	14906.9	14976.3
24.5	15546.6	15635.3	15723.0	15809.7	15895.3	15979.9	1606		16146.1	19577.3	15652.3
	16134.3	16228.6	16321.9	16414.1	16305.3	16595.5	1668			16227.7	16308.3
25.0	16705.9	16805.7	16904.4	17002.1	17098.7	17194.3	1728		16772.6	16859.6	16945.7
25.5	17262.6	17367.8	17471.9	17574.9	17676.8	17777.7			17382.2	17474.6	17566.0
26.0	17805.4	17915.9	18025.3	18133.5	10240.7	18346,7	1707		17976.2	18073.9	18170.5
26.2.	18335.5	18451.1	18565.6	18679.0	18791.3		1845		18555,7	18656.5	18760.3
27.0	18853.5	18974.2	19093.7	19212.2	19329.5	18902.4	1901		19121.5	19229.4	19336.3
27.5	19360.3	19466.0	19610.5	19733.9		19445.7	1956	0.6	19674.7	19787.6	19899.5
28.0	19856.7	19987.2	20116.5	20244.8	19856.1	19977.2	2009	7.2	20216.1	20333.9	20430.6
28.5	20343,1	20478.4	20612.6		20371.9	20497.8	2062		20746.4	20869.0	20990.4
29.0	20820.2	20960.2	21099.1	20745.6	20677.4	21008.1	2113	7.6	21266.1	21393,4	21519.6
29.5	21288.6	21433,2		21236.7	21373.3	21508,6	2164		21776.0	21907.9	22030.6
		F 7 - 7 3 1 %	21576.6	21718.9	21860.0	72000.0	2213		22276.5	22413.0	22548.5
								, -		-647314	2237013

		•• DISCH	IARGE TABLI	E (PALDAN	IG DAM)	C UNI	T: M0+3/5)			
							HZ : DAH N=A : GATE	UPSTREAM OPENESS	WATERLEVEL (M)	(M)
					NeA					
H2	111.0	112.0	113.0	114.0	115.0	114,0	117.0			
		•			11310	114,0	117.0	118,0	119.0	120,0
11.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0
. قبلد	125.0	125.0	125.0	125.0	125.0	125,0		125.0		125.0
12.0	200.0	200.0	200.0	200.0	200.0	200.0	200.0	200.0		200.0
12.5	400.0	400.0	400.0	400.0	400.0	400.0	400.0	400.0		
13.0	599.9	599,9	599.9	599.9	599.9	599.9	599.9	599.9		400.0
13.5	949.4	949.4	949.4	949.4	949.5	949.5	949.5	949.5		599.9
14.0	1298.5	1298.6	1298.6	1298.6	1298.7	1298.7	1298.7			949,5
14.5	1868.2.	1868.4	1868.5	1868.7	1868.9	1869.0	1869.2	1296.8		1298.8
15.0	2435.4	2435.8	2436.2	2436.5	2436.9	2437.2		1869.3		1869.6
15.5	3183.0	3184.1	3185,1	3106.1	3187.1		2437.6	2437.9		2438,4
16.0	3924.4	3926.3	3926.1	3929.9	3931.6	3188.0 3933.3	3189.0	3189.8	3190.7	3191.5
16.5	4749.6	4753.2	4756.8	4760.2	4763.5		3934.9	3936.5		3939.5
17,0	5565.6	9571.2	3576.6	5581.6	5586.0	4766.8	4769.9	4772.9		4778.8
17.5	6413.4	6422.2	6430.6	6438.9		5591.6	5596,5	5601,2		5610,0
16.0	7256.0	7267.0	7279.3	7290.6	6446.9	6454.7	6462.3	6469.7	6476.9	6443.7
18.5	6092.1	8106.6	6124.8	8140.7	7301.5	7312.1	7322.5	7332.7	7342.5	7352.1
19.0	8938.6	8959.5	8979.9	8999,9	8156.1	8171.1	8185.8	B200.1	8214.1	8227.8
19.5	9753.9	9779.4	9804.4		9019.4	9038.5	9057.1	9075.3		9110,5
20.0	10572.9	10603.0	10636.7	9828.7	9652.5	9875.9	9898.7	9921,1	9942.9	9964,3
20.5	11379.8	.11412.3	1100001	10667.6	10698.0	10727.6	10756.9	10785.5	10813.5	10841.1
21.0	12147.2			11465.4	11520.9	11555.8	11590.0	11623.5	11656.5	11668,9
21.5	12904.1	12190.0	12232.3	12273.8	12314.4	12354.5	12393.9	12433,3	12472.3	12510,6
22.0	13640.5	12953.7	13002.5	13050.5	13097.7	13144.2	13190.0	-13234.9	13279,2	13322.8
22.3	14352.4	13695.7	13750.1	13803.6	13856.3	13906.2	13959.3	14009.6	14059.2	14107.9
23.0		14413.2	14473.0	14532.0	14590.2	14647.5	14704,0	14759.4	14814.4	14868.4
23.3_	15044.6	15112.4	15179.1	15244,8	15309.7	15373.6	15436,9	15499.2	15560.7	15621.3
		. 13799.6	.15871.9	15943.1	16013.6	16083.0	16151.6	16219.4	16286.1	16352,1
24,0	16387.9	16466.6	16544.3	16621.0	16696.8	16771,7	16845.7	16918.7	16990.8	17062.1
	17030.7	17114.0	17197.9	17200.0	17361.1	17441.4	17520.5	17598.8	17676.2	17752.6
25.0	17656.4	17745.0	17834.1	17921.5	18007.9	18093,3	10177.7	18261.2	18343.7	18425.3
25.5	10266,1	16360.7	18454.3	18546.8	18638.3	10728,9	18818.4	18907.0	18994.6	19081.2
26.0	18861.0	18960,7	19059.4	19157.0	19253.6	19349.2	19443.8	19537.4	19629.9	19721.3
26.2	19442.1	19546.4	19650.5	19753.1	19854.7	19955.2	20054.6	20153.3	20250.6	20347.3
27.0	20010.2	20119.9	20228.5	20336.0	20442.5	20547.9	20652.4	20755.7	20858,1	20959.4
27.5	20366.2	20680.7	20794.2	20906.6	21017.9	21120.1	21237.3	21345,5	21452.6	21558.7
20.0	21110.9	21230.2	21348.3	21465.5	21581.5	21696.5	21810.4	21923.3	22035.1	22145,9
28.5	21644.7	21768.7	21891.7	22013.5	22134.2	22223.8	22372.4	22489.9	22406.3	22721.7
29.0	22168.5	22297.2	22424.7	22551.1	22676.4	22600.6	22923.7	23045.8	23146.8	23286,7
22.5	22482.7	22815.9	22944.0	23078.9	23204.4	23337.5	23465.2	23591.7	23717.2	23841.6
				- -					4912112	438744

						H2 N=	1 DAM U	PSTREAM WA OPENESS (TERLEVEL H)	(H)
			400	124.0	- N-A 125.0	126.0	127.0	128.0	129.0	130,0
HZ	121.0	122.0	123.0	124,0	113.0	•••••	_			
		• • •	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0	20.0
11.0	30.0	50.0 125.0	125.0	125.0	125.0	125,0	125.0	125.0	125.0	123.0
11.5	125.0		200.0	200.0	200.0	200,0	200.0	200.0	-200.0	200.0
12.0	200.0	200.0 400.0	400.0	400.0	400.0	400.0	400.0	400.0	400.0	400.0
12.5	400.0		599,9	599.9	599.9	599.9	599.9	599.7	599.9	599,9
13.0	599.9	599.9	949.6	949.6	949.6	949.6	949,6	949.6	949.6	949.6
13.5	949.5	949.5	1798.9	1298.9	1299.0	1299.0	1299.0	1299.0	1299.1	1299.1
14.0	1298.9	1298.9	1870.0	1870.1	1870.2	1870.3	1870.4	1870.5	1870.6	.1870.7
14.5	1869.7	1869.8	2439,3	2439.6	2439.8	2440.0	2440.2	2440.4	2440.T	2440.9
15.0	2438.8	3193.1	3193.8	3194.5	3195.3	3195.9	3196.6	3197.2	3197.9	3170.5
15.5	.3192.3		3943.6	3944.9	3946.2	3947.4	3948.6	3949.7	3950.9	3951.9
16.0	3940.9	3942.3 4784.2	4786.8	4789.4	4791.9	4794.3	4796.6	4798.0	4601.0	4403.2
16.5	4781.5		5622.4	3626.3	5630.1	5633.8	5637.4	5640.9	5644.3	3647.6
17.0	5614.3	5618.4 6497.3	6503.7	6510.0	6516.1	6522.1	6527.8	6533.5	6537.0	6544.4
17.5	6490.7	7370.5	7379.4	7368.1	7396.5	7404.7	7412.7	7420.3	7420.1	7435.6
18.0	7361.4		8266.9	8279.3	8291.4	6303.2	6314.8	8326.1	6337+1	8347.9
18.5.	8741.2	8234.2	9160.4	9176.3	9191.8	9207.0	9221.8	9236.3	9250.5	9264,4
19,0	9127.5	9144.1	10027.5	10046.4	10069.0	10089.1	10108.4	10128.0	10146.9	10165.4
19,5	9985.3	10006.1	10920.4	10945.8	10970.7	10995.1	11019.1	11042.6	11065.6	11000.1
20.0	10868.0	10894.5 11751.8	11782.5	11812.5	11841.9	11870.9	11899.2	11927.1	11754.4	11981.3
20.5	11720.7		12621.7	12657.3	12692.5	12727.0	12760.9	12794.3	12027.0	12459,2
21.0	12548.2	12585.2 13407.7	13449.2	13490.0	13530.1	13569.5	13600.2	13646.4	13683.9	13720.9
21.5	13365.6	14203.3	14249.9	14293.7	14340.8	14385.3	14428.9	14472.0	14514.4	14556,1
35.0	14156.1	14975.8	15020.7	15080.7	15132.1	15102.7	15232.5	15241.7	15550.1	15377.9
22.5	14922.1	15740.0	19798.2	15855.5	15912.1	15967.8	14022.9	16077.0	16130.5	16103.3
23.0	15681.0	16481.4	16544.8	16607.4	16669.2	16730.1	16790.2	16849.5	16908.0	.16965.8
53.5	16417.2	17701.	17270.4	17338.2	17405.0	17471.1	17536.2	17600.6	17664.1	17726.8
24.0	17172.4	17902.	17970.5	18049.3	16121.3	18192.3	18262.5	14331.0	18400.4	16468.0
24.5	17878.2	18383.4	18664.4	18742.2	18819.2	18895.7	18970.4	19044.7	19116.1	19190.6
25.0 25.5	18505.9	19251.6	19333.3	19418.2	19900.1	19581.0	19661.1	19740.3	19818.5	19897.9
26.0	19166,# 19812.1	19901.8	19990.5	20070.3	20165.0	20250.9	20335.6	20419.8	20502.	20585.0
26.5		20537.3	20630.9	20723.3	20815.1	20705.7	20973.4	210#4.1	21171.9	21270.6
27.0	. 20442+8 21059+8	21159.1	21257.4	21354.7	21451.0	21544.4	21640.9	21734.3	21426.0	21714.3
27.5	21663.8	21767.0	21870.8	21972.9	22073.9	22173.9	22273.0	22371.1	22468.2	22564.3
26.0	22233.6	27364.3	22472.0	22578.7	22684.3	22788.9	22172.6	22995.2	23094.9	23197.4
28,0 28,5	22836.0	22949.3	23061.4	23172.8	23243.0	23392.2	23500.4	23607.5	23713.7	23818.8
29.0	23405.6	23523.4	23640.2	23755.9	23870.6	23984.2	24096.9	24708.5	24319.1	24428.7
29.5.			24200.4	24378.4	24447.7	24565.8	24682.8	24798.8	24913.8	23027.7
£7.1.2.										

	eé DISCHARGE TABLE (PALDANG DAN) ee (UNIT: Mee3/5)									
						H2 No		UPSTREAM WA	TERLEVEL	(H)
н2	.131.0	132.0	133.0	134.0	- NeA 135.0	136.0	137.0	138.0	139.0	140,0
	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0
11.0 11.5	125.0	125.0	125.0	125.0	125.0	125.0	125.0	125.0	125.0	125.0
		200.0	200.0	200.0	200.0	200.0	200.0	200.0	200.0	200,0
12.0	200.0 400.0	400.0	400.0	400.0	400.0	400.0	400.0	400.0	400.0	400,0
13.0	599.9	599,9	599.9	399.9	599.9	600.0	600.0	600.0	600.0	600.0
13.5		949.6	949.7	949.7	949.7	949.7	949.7	949.7	949.7	747.7
14.0	949.6 1299.1	1299.1	1799.1	1299.2	1299.2	1299.2	1299.2	1299.2	1249.3	1299,3
14.5	1870.8	1870.9	1871.0	1671.1	1871.2	1871.3	1471.4	1871.4	1871.5	1071.6
13.6	2441.1	2441.3	2441.5	2441.7	2441.9	2442.1	2442.2	2442.4	2442.6	2442.7
15.5	3199.1	3199.6	3200.2	3200.7	3201.2	3201.7	3202.3	3202.7	3203.3	3203.4
16.0	3955.0	3974.0	3955.0	3956.0	3956.9	3957.9	3958.7	3959.6	3960.4	3961.3
16.5	4005.3	4807.3	4809.3	4811.1	4813.0	4814.0	4816.6	4618.3	4820.0	4821.6
17.0	3630.0	5653.9	2627.0	5659.9	5662.0	3665.6	5660.3	5671.0	5673.6	5676.1
17.5	4547.5	6994.6	6559.6	6564.4	6269.1	4573.7	6578.2	6582.5	6516.8	6590.9
10.0	7447.0	7449.9	7456.8	7463.5	7470.0	7476.4	7487.7	7466.0	7494.7	7500,5
10.5	8358.4	8368.6	8378.6	8388.4	8398.0	8407.4	8416.5	8425.4	8434.2	8442,7
19.0	9277.9	9291.2	9304.1	9316.6	9379.2	9341.4	9353.2	9364.8	9376.2	9347,3
19.5	10183.5	10201.2	10218.6	10235.6	10252.2	10768.6	10284.5	10300.2	10315.6	10330.6
20.0	11110.2	11132.0	11153.2	11174.1	11194.5	11714.6	11734.2	11253.5	11272.4	11291.0
20.5	12007.6	12033.5	12058.8	12083.7	12108.2	12132.1	12155.7	12178.8	12201.4	12223.7
21.0	17890.8	12921.9	12952.4	12982.5	13012.0	13040.9	13069,4	13097.4	13174.9	13151,9
21.5	13757.2	13792.9	13028,1	13062.5	13076.6	13930.0	13762.0	13995.2	14026.9	14058.2
22.0	14597.2	14637.6	14677.3	14714.4	14755.0	14793.0	14830.3	14867.0	14903.2	14939.7
22.5	15424.9	15471.2	15516.7	15561.4	15406.1	15649.7	15692.7	15735.1	15776.8	15617.9
23.0	16235.3	16786.3	16337.1	16 10 7.0	14416.1	14484.4	16537.3	16579.4	16625.6	16671.6
23.5	17022.7	17078.9	17134.4	17189.1	17243.1	17276.3	17340.0	17400.4	17451.7	17502.1
24.0	17788.8	17849.9	17910.2	17969.7	14028.5	10006.5	10145.0	18200.4	18256.2	10311.3
24.5	18534.9	14600.8	18666.0	18730.4	10794.0	10076.7	18918.8	18980.0	19040.4	19100.2
23.0	19262.3	19333.1	1940).2	19477.3	19340.7	19608.2	19674.9	19740.8	17805.9	19870.3
25.5	19972.4	20048.1	20177.0	20174.7	20269.8	20342.0	20413.4	20483.9	20553.7	20677.6
26.0	20444.2	20746.6	20024.1	20104.4	20982.4	71079.2	21135.2	21210.4	21284.7	21359,2
20.5	21344.8	21427.8	21515.9	21397.2	21479.5	21741.0	21841.5	21921.3	22000.1	22070 1
27.0	27020.0	77048.6	27107.3	22779.1	22342.1	77448.1	22533.2	22617.4	22700.7	22703.1
27.5	2245945	22753.0	22047.0	22737.4	23030.8	23121.3	23210.9	23299.6	23387.4	23474.2
20.0	23797.3	21396.1	73493.6	23590.T	23666.6	23701.6	23875.6	23968.6	24060.8	24152 1
20.5	23723.0	24024.2	24120.5	24229.7	24130.0	24429.4	24527.8	24625.2	24721.0	24617.4
39.6	74517.3	70000	74771.5	74457.1	24761.8	25045.5	25168.2	25270.0	25370.9	23470.7
29.5	79140.7	49232.7	23347.6	23473.0	25562.5	25670.5	25797.5	25903.6	26004.4	24112.4
		- / - /				- / - / / -	2017117	.,,,,,,,	200011	

								UPSTREAM 1	MATERLEVEL (M)	(M)
					NeA					
H2	141.0	142.0	143.0	144.0	145.0	146.0	147.0	140.0	149.0	150,0
11.0	30.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0
.11.5	125.0	125.0	125.0	125.0	125.0	125.0	125.0	125.0	125.0	125.0
12,0	200.0	200.0	500.0	200.0	200.0	200.0	200.0	200.0	200.0	200.0
12,5	400.0	400.0	400.0	400,0	400.0	400.0	400.0	400.0	400.0	400.0
13,0	600.0	600.0	600.0	600.0	600.0	600,0	600.0	600.0	600.0	600.0
13.5	949.7	949.7	949.7	949.7	949.7	949.7	949,7	949.7	949.8	949.8
14.0	1299.3	1299,3	1299.3	1299.3	1299.3	1299.4	1299.4	1299.4	1299,4	1299.4
14.5	1871.7	1871.7	1871.6	1871.9	1871.9	1872.0	1872.0	1872.1	1872.2	1872.2
15,0	2442.9	2443.0	2443.2	2443.3	2443.4	2443.6	2443.7	2443.0	2443.9	2444.1
15.5	3204.2	3204.5	3204.9	3205.3	3205.8	3206.1	3206.6	3206.9	3207.2	3207.6
16.0	3962.1	3962.8	3963.6	3964,3	3965.0	3965.7	3966.4	3967.1	3967.7	3968.3
16,5	4823.2	4824.7	4826.2	4827.7	4829.1	4830.5	4831.8	4833.1	4834.4	4835.7
17.0	5678.6	3661.0	5683.3	5685.6	5687.8	5690.0	5692.1	3694,1	3696.1	5698.1
17.5.	6594.9	6598.9	6602.7	6606.5	6610.1	6613.7	6617.2	6620,6	6623.9	6627.2
18,0	7506.2	7511.7	7517.1	7522.4	7527.5	7532.5	7937.5	7542.2	7546.9	7551,5
18.5	8451.0	8459.2	8467.1	8474,9	8482.5	8490.0	8497.2	8504.4	8511.3	6518,1
19.0	9398.1	9408.7	9419.1	9429.3	9439,3	9449,0	9458,6	9467,9	9477.0	9485,9
19.5	10345.3	10359.7	10373.9	10307.7	10401.3	10414.6	10427,6	10440.4	10452.9	10465,2
20.0	11309.1	11327.0	11344.4	11361,6	11378.4	11394.9	11411.1	11426.9	11442.5	11457,8
20.5.	12245.5	12267.0	12288.0	12308.7	12329.0	12346,6	12368.4	12307.5	12406.6	12425.7
21.0	13178.5	13204.6	13230.2	13255.4	13200.1	13304,4	13328.3	13351,8	13374.9	13397,6
21.5	14088,9	14119.1	14148.8	14178.1	14206.8	14235.1	14262.9	14290.3	14317.2	14343.6
22.0	14975.7	15011.1	15045.9	15080.2	15114.0	15147.2	15180.0	15212.1	15243.9	15275,1
22.5	15858.5	15898.4	15937.7	15976.4	16014.6	16052.2	16089.2	16125.7	16161.6	16197.0
23.0	16716.7	16761.2	16605.0	16848.2	16890.8	16932.8	16974,2	17015.0	17055.1	17094.9
.23.5	17551.9	17600.9	17649+4	17697.1	17744.1	17790.6	17836.3	17861.5	17926.0	17970.0
24.0	18365.6	18419.3	18472.1	18524.4	18576.0	18676.8	18677.1	18726.6	10775.5	18823,6
24.5	19159.1	19217.4	19274.9	19331,6	19387.7	19443.0	19497.6	19551.5	19604.8	19657.3
25.0	19933.8	19996.5	20058.6	20119.8	20160.3	20240.1	20299.2	20357.5	20415.2	20472.1
25.5	20690.6	20758.0	20824.5	20090.2	20955.2	21019.5	21082.9	21145,6	21207.5	21268.0
26.0	21430.8	21502.6	21573.6	21643.8	21713.3	21781.9	21849.7	21916.6	21983.1	22048,6
-26.2-	22155.2	22231.5	.22307.0	.22381.6	22455.4	22528.4	22600.6	22672.0	22742.6	22812.4
27.0	22864.8	22945.5	23025.4	23104.3	23182.5	23259.9	23336.4	23412,1	23487.0	23561.0
27.5	23560.3	23645.4	23729.6	23613.0	23895.5	23977.1	24058.0	24137.9	24217.1	24295.4
28.0	24242.5	24331.9	24420.5	24500.2	24595.0	24680.9	24766.0	24850.2	24933.5	25016.0
28.5	. 24912.1	25005.8	25098.7	25190.6	25201.7	25371.0	25461.1	25549.6	25437.1	25723.4
29.0	25569.7	25667.7	25764.8	25861.0	25956.3	26050.6	26144.1	26236.7	26320.3	26419,2
292	26216.0	. 26318.2_	2641945	26519.8	26619.3	26717.8	26815.4	26912.1	27000.0	27107.9

		•• DISCH	ARGE TABLE	(PALDAN	5 DAM) ••	C UNI	T: M=+3/5)			
								UPSTREAM OPENESS	WATERLEVEL (M)	(H)
					N=A					
H2	151.0	152,0	153.0	154.0	155.0	156,0	157.0	156,0	159.0	160.0
11.0	50.0	50.0	50,0	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50,0
11.5	125.0	125.0	125.0	125.0	125.0	125,0		125.0	125.0	125.0
12.0	200.0	200.0	200.0	200.0	200.0	200.0	200.0	200.0	500.0	200.0
12.5	400.0	400.0	400.0	400.0	400,0	400.0		400.0	400.0	400.0
13.0	600.0	600.0	600.0	600.0	600.0	600,0		600.0	600.0	600.0
13,5	949.8	949.8	949.8	949.8	949.8	949.8		949.8	949.8	949.6
14.0	1299.4	1799.4	1299.4	1299.5	1299,5	1299.5		1299.5	1299.5	1299.5
14.5	1872.3	1872.3	1872.4	1872.4	1872.5	1872.5		1872.6	1872.7	1872.7
15,0	2444.2	2444.3	2444.4	2444.5	2444.6	2444.7		2444.9	2445.0	2445.1
15.5	3208.0	3208.3	3208.6	3208.9	3209.2	3209.5		3210.1	3210.4	3210.6 3973.8
16.0	3968.9	3969.5	3970.1	3970.7	3971.2	3971.8		3972.8	3973.3	4846.7
16.5	4836,9	4838.1	4839.3	4840.4	4841.5	4842.6		4844,7	4645.7 5713.8	3713.3
17.0	3700.0	5701.9	5703.7	5705.5	5707.2	5708.9		5712.2 6650.6	6653.2	6655.8
17.5	6630.4	6633.5	6636.3	6639.4	6642.3	6645.1		7584.6	7588.3	7592.0
16.0	7556.0	7560.3	7564.6	7568.8	7572.9	7376,9		8567.5	8573.1	8578.6
18.5	8524.8	8531.3	8537.7	8543.9	8550.0 9527.9	8556.0 9535.8		9551.0	9538.4	9565.7
19.0	9494.7	9503.3	9511.7 10500.5	9519,9 10511.8	10522.9	10533.6		10554.9		10575.2
19.5	10477.2	10489,0 11487.4	11501.6	11516.0	11529.8	11543.4		11569.9		11595.3
20.0	11472.7	12462.6	12480.6	12498.6	12516.0	12533.1		12566.4		12598.5
20.5	12444.4	13441.6	13463.3	13484.5	13505.3	13525.7		13565.5		13604,0
21.0 21.5	14369.6	14395.2	14420.3	14445.1	14469.4	14493.3		14540.0		14585,1
22.0	15305.8	15336.0	15365.8	15395.1	15424.0	15452.4		15507.9		15561.6
22.5	16231.9	16266.2	16300.0	16333.3	16366.2	16398.5		16461.7	16492.6	16523,1
23.0	17133.9	17172.4	17210.4	17247.8	17284.7	17321.0		17392.0		17461,2
23.5	18013.2	18036.0	18098.2	18139.7	16180.7	10221.1		16300.2		10377.2
24.0	10871.3	18916.3	18964.7	19010.4	19055.5	19100.0		19187.3		19272.2
24.5	19709.3	19760.5	19811.1	19861.0	19910.3	19939.0		20054.5	20101.3	20147.4
25.0	20528.2	20583.8	20638.6	20692.7	20746.1	20799.0	20851.2	20902.6		21003.
25.5	21329.2	21389.0	21448.1	21506.5	21564.1	21621.1	21677.3	21733,0		21842.2
26.0	22113.4	22177.4	22740.7	27303,2	22365.1	77426.3		22546.4		22663.7
26.5	22881.5	22949.7	23017.3	23084.0	23150.0	73215.2		23343.6		23469.1
27.0	23634.3	23706.8	23778.5	23849.5	23919.7	73989.0		24125.6		24259.1
27.5	24372.9	24449.6	24525.5	24600.3.	24674.8	24748,3		24893.0		25034.6
28.0	25097.7	25178.6	25258.6	25337.4	25416.7	25473.0		25646.5		25794,2
28.3	25809.6	25894.6	25976,7	26062.0	26144.5	26226.1		26387.0		26544.6
29.0	26509.1	26598.2	26686.4	26773.7	26860.3	26945.9		27114.		27280.4
27.5	27196.8	27290.0	27382.3	27473.6	27564.2	27653.9	27742.7	27830.6	27917.8	28004.1

-- DISCHARGE TABLE (PALDANG DAM) -- (UNIT! Maa3/S)

		DISCHA	RGE TABLE	(PALDANG	DAM) ee	(UNITI	Me#3/5)			
						Н2	; DAM U	PSTREAM WA	TERLEVEL	(н)
						N=	A : GATE	OPENESS (H)	
					- N#A 165.0	165.0	167.0	168.0	169.0	170.0
H2	161.0	162.0	163.0	164.0	70210	100.0	20.70			
	i	•••	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0	20.0
11.0	50.0	50.0 125.0	125.0	125.0	125.0	125.0	125.0	125.0	123.D	125.0 200.0
11.5	125.0 200.0	200.0	200.0	200.0	200.0	200.0	200.0	200.0	200.0	400.0
12.0	400.0	400.0	400.0	400.0	400.0	400.0	400.D	400.0	400.0 600.0	600.0
13.0	600.0	600.0	600.0	600,0	600.D	600,0	600.0	600.0	949.8	949.0
13.5	949.8	949.8	949.8	949.8	949,8	949.8	949.8	949.8 1299.6	1299.6	1299,6
14.0	1299.5	1299.5	1299.5	1299.5	1299.6	1299.6	1299.6	1873.0	1073.1	1875.1
14.5	1672.7	1872.8	1672.6	1872.9	1672.9	1872.9	1873.0 2445.7	2445.8	2445.8	2445,9
15.0	2445.2	2445.3	2445.4	2445.5	2445.5	2445,6	3212.4	3212.6	3212.8	3213.0
15.5	3210.9	3211.2	3211.4	3211.7	3211.9	3212.1 3976.5	3976.9	3977.3	3977.7	3978,1
16.0	3974.3	3974.0	3975.2	3975.6	3976.1 4831.2	4852.1	4652.9	4853.7	4854,5	4655.3
16.5	4847.6	4848.6	4849.5	4850.4	5722.5	5723.0	5725.1	5726.4	5727.7	5728.9
17.0	5716.8	5716.3	3719.7	5721.1 6665.5	6667.8	6670.0	6672.2	6674.4	6676.3	6679.5
17.5	6658.3	6660.7	6663.1 7602.4	7605.8	7609.0	7612.2	7615.3	7618,4	7621.4	7624.3
16.0	7595.5	7599.0	8594.3	8599.4	8604.3	8609.1	8613.9	8618.5	8623.0	8627.4
18.5	6584.0	5589.2	9586.5	9593.2	9599.8	9606.1	9612.4	9618.6	9624.6	9630.5
19.0	9572.6	9579,7 10594,7	10604.2	10613.5	10622.6	10631.6	10640.3	10648.9	10657.3	10665.6
19.5	10585.1	11619.8	11631.8	11643.4	11654.9	11666.2	11677.2	11688.1	11698.7	11709.2
20.0	12614.1	12629.5	12644.6	12659.4	12673.9	12668.2	12702.2	12716.0	12729.6	12742.9
21.0	13622.7	13641.1	13659.2	13677.0	13694.5	13711.7	13728.6	13745.2	13761.5 14770.7	14769.7
21.5	14607.1	14628.8	14650.1	14671.0	14691,6	14711.9	14731.8	14751.4	15783.7	15806.5
22.0	15587.9	15613.7	15639.1	13664.2	15688.9	15713.1	15737.0	15760.5 16750.7	16777.2	16803.4
22.5	16453.0	16582.6	16611.6	16640.3	16664.5	16696.3	16723.7	17710.3	17748.4	17770.1
23.0	17495.0	17528.3	17961.1	17593.4	17625+4	17656.8	10630.3	18664.5	10678.2	10731.4
23.5	18414.7	10452.1	10408.7	18524.9	10560.5	18595.6	19552.2	19590.1	19627.5	19664.3
24.0	19313.9	19355.0	19393.5	19435.5	19474.9	19513.8	20454.5	20496.2	20537.2	20577.9
24.5	20193.1	20238-1	20262.5	20324.4	20369.6 21245.7	21292.2	21330.3	21383.7	21428.6	21472,9
25.0	21053.4	71107.3	21150.8	21198.5	22103.9	22154.4	22204.3	22253.5	22302.2	22350.2
25.5	21893,9	21948.8	22001.1 22834.6	27890.3	22945.3	22999 6	23053.4	23106.4	23158.9	23210.7
26.0	72721.4	22778.4 23591.7	23652.0	23711.5	23770.5	23628.0	23086.3	23943.3	23999.5	24055.1
26.5 27.0	23530.7	24389,8	24454.0	24517.4	24580.4	24642.5	24104.0	24764.8	24824.6	24884.2
27.5	25104.3	29173.2	25241.4	25308.9	25375.6	25441.6	25507.0	25571.6	25435.5	25498.7
26.0	25669.9		26014.9	26086.3	26156.9	76226.8	24296.0	26364.3	26432.2	26499,3
20.5	26622.2		26775.2	26050.5	26924.9	26998.6	27071.0	27144.0	27213.4	27206.3
29.0	27362.0		27522.7	27601.	27660.3	27737.9	27834.7	27910.8	27986.2	28060.8
29.5.			28258.1	28341.2	28423.4	28504.8	20303.3	28663.4	28744.3	28822.8
							. Man1/6 \			
		** DISCH	ARGE TABL	E (PALDAN	IG DAM)	COMIT	; M==3/5)		•	
								UPSTREAM W		(M)
						N	A I GATE	OPENESS	(M)	

								UPSTREAM 1 OPENESS	MATERLEVEL (M)	(M)
				_	- N#A					
H2	171.0	172.0	173.0	174.0	175.0	176.0	177,0	178.0	179.0	180,0
11.0	50+0	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0	50.0	30.0	20.0	50.0 125.0
11.5	125.D.	. 125.0.	125.0	125.0	125.0.	125,0	125.0	125.0	125.0	
12.0	200.0	200.0	200.0	200.0	200.0	200,0	200.0	200.0	300.0	200,0 400.0
12.5	400.0	400.0	400.0	400.0	400.0	400.0	400.0	400,0	400.0	
13,0	600.0	600.0	600.0	600.0	600.0	600.0	600.0	600.0		400.0 949.9
13.5	949.8	949.8	949.8	949.8	949.8	949.8	949.9	949.9	949.9	1299.7
14,0	1299.6	1299.6	1299.6	1299.6	1299.6	1299.6	1299.6	1299.6	1299.7	1873.4
14.5	1673.1	1873.2.	1873.2		1873.2	1073.3	1073.3	1873.3	1873.4	2446,6
15.0	2446.0	2446.1	2446.1	2446.2	2446.3	2446.3	2446,4	2446.4	2446.5	3214.7
15.5	3213.2	3213,4	3213.6	3213.0	3214.0	3214.2	3214.4	3214.5		3701,5
14.0	3976.5	3978.9	3979.2	3979.6	3979.9	3980.2	3980.6	3910.9	3901.2	4042,2
16.5	4434.1	4856.8	4857.5	4858.2	4858.9	4859.6	4060.3	4860.9	4061.6	
17.0	5730.1	5731.2	5732.4	5733,5	5734.6	5735.7	5736.7	5737.8	5738.8	5739.7
17.5	4440.2	4682.3	6684.4	6686.3	6688.2	6690.D	6691.7	4673.5	6692,2	6494.1
10.0	7427.2	7630.0	7632.8	7635.4	7638.1	7640.7	7643.2	7645.7	7648.1	7650.5
10.3	44 11 . 6	8636,1	8640.2	8644.3	8648.3	8652,3	8676.1	1659.9		8667,2 9683,6
19.0	76.76.3	9447.0	9647.5	9653.0	9658.3	9663,6	9668.7	9673.8	•9678.7	10740.3
19.5	10473.0	10481.7	10669,3	10697.2	10704.7	10712.1	10719.4	10726.5	10733.5	
20.0	11719.4	11779.5	11739.4	11749.1	11754.7	11768.0	11777.7	11706.3		11003.
20.3	12/77.9	12768.8	12781.4	12773.0	12606.0	12514.0	12829.0	12841.3		12863.7
\$1.0	11711.4	13020.9	13974.1	13439,2	13853.9	13866.4		13076.7		13924,0
21.5	14008.3	14076.7	14444.0	14062.5	14880.0	14977.2	14914.6	14931.7		14965.3
	17070.9	11011.0	13072.0	19094.2	15915.3	15934,0	13974.4	15976.6		16015,7
22.5	16679.2	14674.4	10077.6	14904.3	16928.3	16952.4	16976.0	16999.2		17044.6
23.0	17807.3	17036-1	11000,5	110+7.3		17947.2	17974.0	14000.4	10026.5	10052.1
23.3 24.0	18764.1	14770.4	18829.3	18839.7	18890.7	16921.2	18951.4	10901.1		19039.2
	19700.7	19734.4	19777.0	19006.9	19441.3	19877.3	19900.9	19941.9		20006.
24.3	20617.9	20437.4	70076.4	20734.9	70777.9	20010.3	20647.4	20003.9		20935.3
29.0	71514.4	21779.0	21402.4	31444,3	71666.1	21727.1	21767.6	21007.6		21886.1
25.5 26.0	22397.6	27444.9	22490.0	22336.6	22541.4	22424.4	22670.5	22714.1		22799.4
	21741.9	23112.5	23162.6	73413.9	23440.6	73509.1	73556.7	23403.9		23696,4
24.3	24110.1	24164.5	24718.7	24271.4	24323.8	24375.7	24427.0	24477.7		245.77.45.
27.0	74943.0	23001.1	23030.6	23113.4	29171.6	25227.2	25282,1	25336.3		25443,2
20.0	25741.3	75023.1	23484.3	25744.8	24004.7	24044.0	24122.5	26180.4		26294.4
	74345.5	74431.1	74496.1	74740.4	24473.9	76000.0	26949.0	27010.9		27131.7
20.5	27356.4	27425.8	27474.5	27342.4	27629.7	27494.2	27762.0	27427.2		27935.6
		20207.4	28760.0	20331.6	3845514	28492.6	26562.3	28631.1		28744,5
11.3	34400.4	24977.2	27053.3	39128.6	29703.2	29277.0	27330.1	27422.6	22414.2.	<u> 29565.</u> 3

.. DISCHARGE TABLE (PALDANG DAM) .. (UNIT: M.-3/S)

							H2 : Nea I	DAM GATE	UPSTREAM OPENESS	WATERLEVEL (M)	(H)
					N#A						
H2	161.0	182.0	183.0	184.0	185.0	186.0) 1	37.0	100,0	189.0	190.0
11.0	50,0	30.0	50.0	50.0	50.0				_		
11.5	125.0	125.0	125.0	125.0	125.0	50.0		0.0	50.0		50.0
12.0	200.0	200.0	200.0	200.0	200.0	125.0		25.0	125.0		125,0
12.5	400.0	400.0	400.0	400.0	400.0	200.0		0.0	500.0		200.0
13.0	600.0	600.0	600.0	600.0	600.0	400.0		0.0	400.0		400.0
13.5	949,9	949.9	949.9	949.9	949.9	600.0		0.0	600.0		600.0
14.0	1299.7	1299.7	1299.7	1299.7	1299.7	949.9		9.9	949,9		949.9
14.5	1873.4	1873.4	1873.5	1873.5	1873.5	1299.7		9.7	1299,7		1299,7
15.0	2446,6	2446.7	2446.7	2446.8	2446.8	1873.5		3.6	1873.6	1873.6	1873.6
15.5	3215.0	3215.2	3215.4	3215.5	3215.7	2446.9		6.9	2447.0		2447.1
16.0	3981.8	3982.1	3982.4	3982.7	3982.9	3215.8		6.0	3216.1	3216.2	3216.4
16,5	4862.8	4863.4	4864.0	4864,5	4865.1	3983.2		3.5	3983.6	3984.0	3984.2
17.0	5740.7	5741.7	5742.6	5743.5	3744.4	4865.7		6.2	4866,7	4867,2	4867.8
17.5	6698.5	6700.1	6701.6	6703.1	6704.6	5745.2		6.1	5746.9		5748.6
18.0	7632.8	7655.1	7657.3	7659.5	7661.7	6706.1		7.6	6709.0	6710.3	6711.7
18.5	8670.8	8674.3	8677.7	8681.0	8684.3	7663.8		5.8	7667,9	7669.9	7671,0
19.0	9688,3	9693.0	9697.6	9702.1	9706.5	8667.5		0.7	8693.4	8696.9	8699,8
19.5	10747.1	10753.7	10760.1	10766.5	10772.7	9710,8		5.0	9719.2		9727.3
20.0	11812.4	11820.8	11829.0	11837.1	11845.1	10778.9			10790.4	10796,7	10802,4
20.5	12874.8	12005.6	12896.2	12906.7	12916.9	11852.9	1186	0.6	11868,1	11875.5	11882,8
21.0	13937.3	13950.4	13963.3	13976.0	13988.5	12927.0		6,9	12946.6	12956.2	12965,6
21.5	14961.6	14997.7	15013.6	15029.2	15044.5	14000.8			14024.7	14036.4	14047,8
55.0	16035.1	16054.0	16072.6	16091.0	16109.0	15059.6	1507		15009.1	15103.5	15117.7
22.5	17066.8	17006.6	17110.2	17131.4	17152.3	16126.8	1614		16161.6	16178.5	16195,2
23.0	18077.4	18102.3	18126.9	18151.1	18174.9	17172.9	1719		17213.1	17232.8	17252.2
23.5	19067.7	19095.8	19123.5	19150.8	19177.7	18198.4	1622		10244.5	10267.0	18289.2
24.0	20038.5	20069.8	20100.7	20131.3	20161.3	19204.3	1923		19256.3	19281.7	19306,9
24.5	20990.6	21025.2	21059.4	21093.2	21126.5	20191.0	2022		20249.2	20217.7	20305,8
25.0	21924.7	21962.7	22000.2	27037.3	22073.9	21159.4	2119		21223.9	21255.5	21286,7
25,5	22841.6	22883.0	22924.0	22964.4	23004.3	72110.1	2214		22101.0	22215.7	22250.1
26.0	23741.9	23786.8	23831.2	23875.0	23918.4	23043.8	2308		23121.2	23159.2	23196.8
26.5	24626.4	24674.7	24722.6	24769.8	24816.6	23961.1	2400		24045.2	24086.5	24127.3
27.0	25495.7	25547.6	25598.9	25649.6	25699.9	24862.8	2490		24953.6	24998.2	25042,3
27.5	26350.4	26405.9	26460.7	26515.0	26568.5	25749.5	2579		25847.0	25894.9	25942.3
26.0	27191.3	27250.3	27308.6	27366.3	27423,4	26621.6 27479.9	2667		26726.0	26777.3	26828,0
28.5	28018.7	20061.2	28143.0	28204.3	28264.9		2753		27591.1	27645.7	27699,0
29.0	28633.2	28599.4	26964.7	29029.4		28324.8	2838		28442.7	28500.9	28558.3
29.2	29635.5	29705.1	29774.D	29842.2	29093.4	29156.9	2921		29281,8	29343.2	29404,1
			2711710	4704216	29909.7	29976.6	3004;		30108.3	30173.2	30237.4

**	DISCHARGE	TABLE	(PALDANG DAM)		(UNIT: M==3/5)
----	-----------	-------	---------------	--	------------------

11.0 50.0 50.0 50.0 50.0 50.0 50.0 50.0	
H2 191.0 192.0 193.0 194.0 195.0 196.0 197.0 198.0 199.0 2 11.0 50.0 50.0 50.0 50.0 50.0 50.0 50.0	
11.5 125.0 1	00.0
12.0 200.0 2	50,0
12.5 400.0 4	25.0
13.0 600.0 6	00.0
13.5 949.9 949.9 949.9 949.9 949.9 949.9 949.9 949.9	00.0
	00.0
14.D 1200 7 1200 7 1200 7 1200 7 1200 7 1200 7 1200 7 1200 7 1200 7 1200 7 1200 7 1200 7 1200 7 1200 7 1200 7	49.9
	99.7
- 14.3 ·· 1873.6 · 1873.7 · 1873.7 · 1873.7 · 1873.7 · 1873.8 · 18	73.4
15:0 2447.1 2447.2 2447.2 2447.2 2447.3 2447.3 2447.4 2447.4 2447.4 24	47.5
12:5 3216:5 3216:6 3216:8 3216:9 3217:0 3217:1 3217:3 3217:4 3217:5 32	17.6
16:D 3984.5 3984.7 3985.0 3985.2 3985.4 3985.6 3985.0 3086.1 3086.3 30	86.5
16.5 4868.2 4868.7 4869.2 4869.7 4870.1 4870.6 4871.0 4871.4 4871.9 AB	72.3
17.0 5749.3 5750.1 5750.8 5751.6 5752.3 5753.0 5753.7 5758.4 5753.1 575	55.7
17.5 6713.0 6714.3 6715.6 6716.9 6718.1 6719.3 6720.5 6721.6 6722.8 67	23.9
18.0 7673.7 7675.6 7677.4 7679.2 7681.0 7682.7 7684.4 7686.1 7687.8 768	97.3
18.7 8702.8 8705.6 8708.5 8711.2 8714.0 8716.6 8719.2 8721.8 8724.3 87	26.8
19.0 9731.2 9735.1 9738.9 9742.6 9744.2 9749.8 9753.8 9756.8 9760.2 97	63.6
	54.1
20.0 11890.0 11897.0 11904.0 11910.7 11917.4 11924.0 11930.4 11936.8 11943.0 119	49.2
	21.5
21.0 14059.1 14070.2 14081.1 14091.9 14102.5 14112.9 14123.1 14131.2 14143.1 141	
- MA A - AAAAA A - AAAAA A - AAAAAA - AAAAAA	47.9
AA A AAAA A AAAA A TITITI TITI	19.1
22.5 17271.3 17290.2 17308.7 17327.0 17345.0 17362.8 17380.3 17397.5 17414.5 174	
- war a light of district this are an arrange and are a second and the areas and are a second as a second and a	94.6
As a same a lamin's fallet first to the firs	39.7
AN A ANNALY TELEVICE TELEVICE TRANSPORT TRANSPORT TO THE PROPERTY AND AND AND AND AND AND AND AND AND AND	67.0
	77.1
25.0 22284.0 22317.5 22350.6 22383.2 22415.4 22447.2 22478.6 22509.6 22540.3 2251	
The first state of the state of	
- 71.7 Illini - Illini - Illini - Indiana - In	
TALL TOTAL T	
The fifting defects course cottons torities forthly forthly foliable foliable	
TAY TILLY TILLY TILLY BISTAN BISTAN BANKS BANKS BANKS BANKS BANKS BANKS	
- 25.5 - 5.45.5 - 5.55.5	
29.0 29464.3 29523.9 29582.9 29641.2 29699.0 29756.2 29812.7 29868.8 29924.2 2991 	

.. DISCHARGE TABLE (PALDANG DAM) .. (UNIT: M-+3/5)

11.0							H2 Ne	DAM U	PSTREAM WA OPENESS (TERLEVEL M)	(H)
11.0										200 0	210.0
11.0	m ?	201.0	202.0	203.0	204.0	205.0	206.0	207.0	208.0	20710	24010
123.0 120.0 120.0		50.0	50.0	20.0	50.0	50.0	50.0	50+0			
17.0 700.0 200.0 200.0 200.0 200.0 200.0 200.0 200.0 200.0 200.0 17.5 400.0 40							125.0	125.0			
17.5								200.0	200.0		
13.0 600.0 600.0 600.0 600.0 600.0 600.0 600.0 600.0 600.0 600.0 600.0 600.0 13.0 949.9 949.9 949.9 949.9 949.9 949.9 949.9 949.9 949.9 949.9 949.9 949.9 949.9 949.9 949.9 949.9 949.9 949.9 949.9 1299.8 12								400.0			
13.5 949.9 949.9 949.9 949.9 949.9 949.9 949.9 949.9 949.9 949.9 949.9 949.9 949.9 949.9 949.8 1299.								600.0	600.0		
13-0 1799.8 1299								949.9	949.9		
14.5 1873.8 1873.9 1873.9 1873.9 1873.9 1873.9 1873.9 1873.9 1874.0 1874.0 1874.0 1970								1299.8	1299,B		
19.0 2447.6 2447.6 2447.6 2447.6 2447.7 2447.7 2447.7 2447.8 2447.8 2447.8 2447.8 10.5 3217.7 3217.8 3217.9 3218.0 3218.1 3218.2 3218.4 3218.5 3218.5 3218.4 3218.5 3218.4 3218.5 3218.4 3218.5 3218.4 3218.5 3218.4 3218.5 3218.4 3218.5 3218.4 3218.5 3218.5 3218.4 3218.5 3218.5 3218.4 3218.5 3218.5 3218.4 3218.5								1873.9			
15.5 3211.7 3217.8 3217.9 3218.0 3218.1 3218.2 3218.3 3218.4 3218.5 3218.6 15.5 3711.7 3217.8 3217.9 3218.7 3987.4 3987.6 3987.8 3988.0 3988.2 3988.1 3987.6 3987.8 3988.0 3988.2 3988.1 3987.6 3987.8 3988.0 3988.2 3988.1 3987.6 3987.8 3988.2								2447.7	2447.8		
16.0 3986.7 3986.9 3987.1 3987.3 3987.4 3987.6 3987.8 3988.0 3988.2 3988.1 16.0 3986.7 3988.2									3218.4	3218.5	
16.0 3676.7 4873.1 4873.1 4873.5 4873.9 4874.2 4874.6 4874.9 4875.3 4875.7 4876.0 17.0 3756.4 3757.0 5757.6 5758.2 5758.8 5759.4 5760.0 3760.5 3761.1 5761.6 17.3 6722.0 6726.1 6727.1 6728.1 6728.1 6727.2 6730.1 6731.1 6732.1 6733.0 6734.0 17.3 6729.0 7694.0 7699.5 7694.0 7699.5 7696.9 7698.4 7699.8 7701.2 7702.6 7703.9 18.5 8722.2 8731.6 8734.0 8736.2 8738.3 8740.7 8742.9 8745.0 8747.2 8748.2 19.0 9766.8 9770.0 9773.2 9776.3 9779.4 9782.4 9783.3 9788.2 9791.1 9793.8 19.0 10838.8 10863.4 10868.0 10872.5 10876.8 10861.1 10865.4 10889.5 10897.6 10897.6 10897.6 10997.7 20.0 11955.7 11961.1 11966.9 11972.6 11978.3 11983.8 11989.3 11994.6 11999.9 12005.0 12005									3988,0		
17.0 3736.4 5737.0 5737.6 5738.2 5738.8 5759.4 5760.0 5760.5 5761.1 5761.6 17.5 6722.0 6726.1 6727.1 6728.1 6729.2 6730.1 6731.1 6732.1 6732.0 6734.0 17.5 6722.0 6726.1 6727.1 6728.1 6729.2 6730.1 6731.1 6732.1 6732.0 6734.0 17.0 17.0 17.0 17.0 17.0 17.0 17.0 17									4875.3	4875.7	
17.5 6725.0 6726.1 6727.1 6728.1 6727.2 6730.1 6731.1 6732.1 6733.0 6734.0 7690.9 7692.5 7694.0 7695.5 7696.9 7698.4 7699.8 7701.2 7702.6 7703.4 7703.4 8729.2 8731.6 8734.0 8736.2 8738.3 8740.7 8742.9 8745.0 8747.2 8749.8 19.0 9766.8 9770.0 9773.2 9776.3 9779.4 9782.4 9785.3 9788.2 9791.1 9733.8 19.0 19.0 19.0 19.0 19.0 19.0 19.0 19.0									5760.5	5761.1	
18.0 7690.9 7697.5 7699.0 7697.5 7699.0 7697.5 7696.9 7698.0 7701.2 7702.6 7703.9 18.0 7690.9 7697.5 7699.0 7697.5 7696.9 7690.0 7697.5 7699.0 7701.2 8747.2 8749.2									6732.1	6733.0	
18.0 670.7 1097.1 6873.0 873.0 873.0 873.0 873.0 873.0 873.0 8740.7 8742.9 8749.0 8747.2 8747.2 19.0 9766.8 9770.0 9773.2 9776.3 9779.4 9782.4 9785.3 9788.2 9791.1 9793.8 19.0 9766.8 10869.4 10868.0 10877.9 10878.6 10885.4 10889.5 10897.6 10897.7 10878.2 11941.1 11966.9 11977.6 11978.3 11983.8 11989.5 11994.6 11999.9 12005.0 10.0 11955.2 11941.1 11966.9 11977.6 11978.3 11983.8 11989.5 11994.6 11999.9 12005.0 10.0 11955.2 11941.1 11966.9 11977.6 11978.3 11983.8 11989.5 11994.6 11999.9 12005.0 10.0 11955.2 11978.3 11983.8 11989.5 11994.6 11999.9 12005.0 10.0 11955.2 11978.3 11983.8 11989.5 11994.6 11999.9 12005.0 10.0 11955.2 11978.3 11983.8 11989.5 11994.6 11999.9 12005.0 10.0 11955.0 11978.3 11983.8 11989.5 11994.6 11999.9 12005.0 10.0 11955.0 11956.0 11959.5 11956.0 10.0 11959.5 11956.0 11959.5 11956.0 10.0 11959.5 11956.0 11959.5 11956.0 11959.5 11956.0 11959.5 11956.0 11959.5 11956.0 11959.5 11956.0 11959.5 11956.0 11959.5 11956.7 119571.4 11958.9 11959.5 11956.7 1									7701.2	7702.6	7703,4
18.0 9766.8 9770.0 9773.2 9776.3 9779.4 9782.4 9783.3 9788.2 9791.1 9793.8 1995 10898.8 10863.4 10868.0 10877.7 10877.7 10897.7 1195.7 11961.1 11966.9 11972.6 11978.3 11983.8 11989.3 11999.4 11999.9 12005.0 20.5 13099.3 13067.0 13074.6 13082.0 13089.4 13096.6 13103.7 13110.6 13117.5 13124.3 21.0 14162.5 14171.9 14181.2 14190.4 14199.4 14208.2 14716.9 1422.5 14234.0 14242.3 21.0 14162.5 14171.9 14181.2 14190.4 14199.4 14208.2 14716.9 1422.5 14234.0 14242.3 21.0 14162.5 14171.9 14181.2 14190.4 14199.4 14208.2 14716.9 1422.5 14234.0 14242.3 21.0 14162.5 14171.9 14181.0 15983.2 15994.5 15303.8 15316.8 15327.7 15338.4 15349.0 15359.2 27.0 16363.3 16377.2 16390.9 16404.5 16417.8 16430.9 16443.9 16456.6 16469.1 16481.5 27.0 18313.6 1839.3 1639.2 1499.4 17585.9 16443.9 16456.6 16469.1 16481.5 27.0 18313.6 1839.2 1839.0 17499.8 17511.3 17526.7 17541.8 17556.7 17571.4 17585.9 27.0 18313.6 1839.2 1830.7 1856.8 18604.5 18621.9 18639.1 18656.0 18672.7 27.0 18313.6 1839.2 1830.7 1856.8 18604.5 18621.9 18639.1 18656.0 18672.7 27.0 18313.6 1839.2 1830.7 1856.8 18604.5 18621.9 18639.1 18656.0 18672.7 27.0 18313.7 27613.2 20091.3 2009										8747.2	8749.2
19.0 9766.8 10859.4 10869.4 10869.0 10877.7 10876.8 10881.1 10869.4 10889.5 10899.6 11999.7 12005.0 11995.7 11961.1 11966.9 11972.6 11978.3 11983.8 11989.3 11994.6 11999.9 12005.0 12009.0 12											
190.0 11955.7 11961.1 11966.9 11977.6 11978.3 11983.8 11989.5 11994.6 11999.9 12005.0 20.5 13099.3 13067.0 13074.6 13082.0 13089.4 15096.6 13103.7 13110.6 13117.5 13124.3 21.0 14162.5 1471.9 14181.2 14190.4 14199.4 14208.2 14216.9 14225.5 14234.0 14242.3 21.5 15759.8 15271.6 15785.7 15794.5 15305.8 15316.8 15327.7 15338.4 15349.0 15359.4 22.5 1473.5 16417.8 16430.9 16443.9 16456.6 16469.1 16481.5 22.5 17447.7 17464.0 17480.0 17492.8 17511.3 17526.7 17541.8 17595.7 17571.4 17585.9 27.0 18513.6 18572.3 18550.7 18568.9 18568.8 18604.5 18621.9 18639.1 18656.0 18672.7 23.0 18513.6 18572.3 18500.7 18568.9 18568.8 18604.5 18621.9 18639.1 18656.0 18672.7 23.0 19561.2 19582.5 19603.5 19624.2 19644.6 19664.7 19684.5 19704.1 19723.4 19742.3 24.0 20091.3 20615.2 20687.6 20687.0 20685.0 20707.7 20730.1 20752.1 20773.9 20793.4 22.5 21604.1 21630.8 21697.1 21683.1 21708.7 21734.0 21759.0 21783.6 21808.0 21832.0 22.0 27600.4 27679.8 22651.6 2567.4 23707.6 23784.0 22771.7 22779.0 22226.0 22852.6 22										10893.4	10897,7
20.0 11973.7 13039.3 13067.0 13074.6 13082.0 13089.4 13096.6 13103.T 13110.6 13117.3 13124.3 21.0 14162.5 14171.9 14181.2 14190.4 14199.4 14208.2 14216.9 14225.3 14234.0 14242.3 21.0 14162.5 14716.9 14271.6 15283.2 15294.3 15303.8 15316.8 15327.7 15338.4 15349.0 15259.4 22.0 16463.3 16377.2 16390.9 16404.5 16417.8 16430.9 16443.9 16456.6 16469.1 16481.5 22.0 16447.7 17464.0 17480.0 17495.8 17511.3 17526.7 17541.8 17556.7 17571.4 17585.9 23.0 18513.6 18532.3 18500.7 1856.0 18672.7 23.0 18513.6 18532.3 18500.7 1856.8 18604.5 18621.9 18639.1 18556.0 18672.7 23.0 18513.6 18522.2 19603.5 19624.2 19644.6 19664.7 19684.5 19704.1 19723.4 19742.5 23.0 19501.2 19582.5 19603.5 19624.2 19644.6 19664.7 19684.5 19704.1 19723.4 19742.5 24.0 20591.9 20615.2 20658.0 20667.0 20685.0 20707.7 20730.1 20752.1 20773.9 20795.4 22.0 22.0 22.0 22.0 22.0 22.0 22.0 22											
21.0 14162.5 14171.9 14181.2 14190.4 14190.4 14208.2 14216.9 14225.5 14234.0 14242.3 21.5 1229.8 12211.6 15283.2 15294.5 15305.8 15316.8 15327.7 15338.4 15349.0 15359.4 22.5 14471.7 1464.0 17480.0 17490.8 17511.5 17526.7 17541.8 17556.7 17711.4 17585.9 21.0 14513.6 18537.3 18500.7 18568.9 18586.8 18604.5 18621.9 18639.1 18656.0 18672.7 21.5 19501.2 17582.5 19603.5 19624.2 17644.6 19684.7 19684.5 19704.1 19723.4 19742.5 24.0 20911.5 26615.2 20638.8 20667.0 20685.0 20707.7 20730.1 20752.1 20773.9 20795.4 24.0 20911.5 26615.2 20638.8 20667.0 20685.0 20707.7 20730.1 20752.1 20773.9 20795.4 22.5 20604.1 21630.8 21657.1 21683.1 21708.7 21734.0 21759.0 21783.6 21808.0 21832.0 22.5 2560.											13124.3
21.5 1979.8 19271.6 1978.7 16390.9 16404.9 16417.8 16430.9 16443.9 16436.6 16469.1 16481.3 17447.7 17464.0 17480.0 17497.8 17911.1 17926.7 17941.8 17996.7 17711.4 17929.9 17497.7 17464.0 17480.0 17497.8 17911.1 17926.7 17941.8 17996.7 17711.4 17929.9 18639.1 18636.0 18672.7 17941.8 17996.7 17941.8 17996.7 17941.8 17996.7 17941.8 17996.7 17941.8 17996.7 17941.8 17996.7 17941.8 17996.7 17941.8 17996.7 17941.8 17996.7 17941.8 17996.7 17941.8 17996.7 17941.8 17996.7 17941.8 17996.7 17941.8 17996.7 19982.9 19982.9 19603.9 19624.2 19644.6 19664.7 19684.5 19704.1 19723.4 19742.3 19996.7 20191.3 20191.2 20191.3 201										14234.0	14242.3
21.5 17447.7 17464.0 17480.0 17495.8 17511.3 17526.7 17541.8 17596.7 17571.4 17585.9 17447.7 17464.0 17480.0 17495.8 17511.3 17526.7 17541.8 17596.7 17571.4 17585.9 17447.7 17464.0 17480.0 17495.8 17511.3 17526.7 17541.8 17596.7 17571.4 17585.9 17511.5 17526.7 17541.8 17596.7 17571.4 17585.9 17511.5 17526.7 17541.8 17596.7 17571.4 17585.9 17526.7 17541.8 17596.7 17541.8 17596.7 17571.4 17585.9 17526.7 17541.8 17596.7 17541.8 17596.7 17541.8 17596.7 17541.8 17596.7 17541.8 17596.7 17541.8 17596.7 17541.8 17585.9 18602.7 17541.8 17596.7 17541.8 17596.7 17541.8 17596.7 17541.8 17596.7 17541.8 17596.7 17541.8 17596.7 17541.8 17596.7 17541.8 17596.7 17541.8 17596.7 17541.8 17596.7 17541.8 17596.7 17541.8 17596.7 17541.8 1											15359.4
22.5 17447.7 17464.0 17480.0 17497.8 17511.3 17526.7 17541.8 17556.7 17971.4 17585.9 1700 1813.6 1832.3 1830.7 18368.9 18366.8 18604.5 18621.9 18639.1 18656.0 18672.7 1700 1800.7 1700.											16481.5
27.0 1811.6 18532.3 18500.7 18568.9 18586.8 18604.5 18621.9 18639.1 18656.0 18672.7 27.0 1851.6 18532.3 18500.7 18568.9 18586.8 18604.5 18621.9 18639.1 19723.4 19742.3 27.0 19561.2 19582.5 19603.5 19624.2 19649.6 19654.7 19684.5 19704.1 19723.4 19742.3 27.0 27691.3 27615.2 27618.8 27687.0 27685.0 27077.7 20730.1 20732.1 20777.9 27.0 27600.4 27679.8 27678.9 27685.1 27716.0 27744.0 22771.7 227797.0 22226.0 22822.6 27.0 27600.5 27612.8 23644.8 23676.4 23707.6 23738.4 23766.7 23738.8 23828.5 23857.8 28.0 28447.0 24580.3 24615.7 24649.6 24683.7 24717.4 24750.6 24783.4 24813.9 24847.9 27.0 26429.4 26470.8 26511.6 26552.0 26591.9 26631.4 24670.4 26709.0 24747.1 26784.8 27.1 27350.3 27394.7 27438.6 27482.0 27524.9 27567.3 27609.4 27650.9 27691.9 27732.5 28.2 28257.6 28305.1 28392.1 28398.5 2844.5 24889.9 28334.9 28579.3 28623.3 28666.8 28.3 29151.8 29202.5 29252.5 29302.0 29350.0 29399.5 29447.4 29449.9 29544.9 2											17585.9
23.5 19361.2 19382.5 19603.5 19624.2 19644.6 19664.7 19684.5 19704.1 19723.4 19742.5 24.0 20391.3 20615.2 20h38.8 20667.0 20685.0 20707.7 20730.1 20732.1 20773.9 20793.4 21.5 21604.1 21630.8 21637.1 21683.1 21708.7 21734.0 21759.0 21783.6 21808.0 21832.0 25.0 27600.4 27624.8 27618.4 27618.7 27744.0 22771.7 22779.0 22826.0 22852.6 23.3 2380.5 23612.8 23644.8 23676.4 23707.6 23738.4 23768.7 23798.8 23828.5 23857.8 26.0 2445.0 24450.0 24											
74.0 20391.9 20610.2 20667.0 20683.0 20707.7 20730.1 20732.1 20773.9 20793.4 24.3 21604.1 21630.8 21697.1 21683.1 21708.7 21734.0 21759.0 21783.6 21808.0 21832.0 27.0 27.0 20.0 27.0 27.0 27.0 27.0 2											19742.3
24.0 2011.3 21604.1 21630.8 21637.1 21683.1 21708.7 21734.0 21759.0 21783.6 21808.0 21832.0 22.0 27.0 27.0 27.0 27.0 27.0 27.0 2											20795.4
25.0 27400.4 77679.8 77679.8 77679.8 77679.6 27687.7 27716.0 27744.0 22771.7 22779.0 22826.0 22832.6 23.3 23.0 2.5 23.0 2.5 23.0 2.5 23.6 23.6 2.5 23.6 2.5 23.6 2.5 23.6 2.5 23.6 2.5 23.6 2.5 23.6 23.6 23.6 2.5 23.6 23.6 23.6 23.6 23.6 23.6 23.6 23.6											
25.5 25380.5 25612.8 23644.8 23676.4 23707.6 23738.4 23766.7 23798.8 23828.5 23857.8 26.0 24545.0 24580.3 24615.7 24649.6 24683.7 24717.4 24750.6 24783.4 24815.9 24847.9 26.5 25494.5 25522.8 25570.6 25681.2 25645.0 25681.5 25717.6 25753.3 25788.6 25825.4 26.5 25494.5 25725.3 25788.6 25825.4 2670.4 2670.0 26747.1 26784.8 27.5 27.5 27.5 27.5 27.5 27.5 27.5 27.5											
26.0 24040.0 24080.3 24610.7 24649.6 24683.7 24717.4 24750.6 24783.4 24819.9 24847.9 26.9 29494.9 29532.8 25570.6 26658.1 25645.0 25681.5 25717.6 25753.3 25788.6 25823.4 27.0 26429.4 26470.8 26511.6 26552.0 26591.9 26631.4 26470.4 26709.0 26747.1 26784.8 27.5 27350.3 27394.7 27438.6 27482.0 27524.9 27567.3 27609.4 27650.9 27691.9 27732.5 28.0 28257.6 28305.1 28352.1 28398.5 28444.5 28489.9 28534.9 28579.3 28625.3 28666.8 28.5 29151.8 29202.5 29252.5 29302.0 29350.9 29399.5 29447.4 29498.9 29534.9											
26.3 25494.5 2552.8 25570.6 25608.1 25645.0 25681.5 25717.6 25753.3 25788.6 25825.4 27.0 26429.4 26470.8 26511.6 26552.0 26591.9 26631.4 26470.4 26709.0 26747.1 26784.8 27.5 27350.3 27394.7 27438.6 27482.0 27524.9 7567.3 27609.4 27650.9 27691.9 27732.5 28.0 28257.6 28505.1 28392.1 28398.5 28444.5 28489.9 28534.9 28577.3 28662.8 28257.6 29202.5 29252.5 29302.0 29350.9 29399.5 29447.4 29494.9 29541.9 29588.3 29.0 30033.3 30087.1 30140.3 30192.9 30245.0 30294.5 30347.5 30398.0 30447.9 30497.3											
27.0 26429.4 26470.8 26511.6 26552.0 26591.9 26631.4 28670.4 28709.0 28747.1 26784.8 27.5 27350.3 27394.7 27438.6 27482.0 27524.9 27567.3 27609.4 27650.9 27691.9 27732.5 28.0 28527.6 28305.1 28372.1 28378.5 28444.5 28489.9 28534.9 28579.3 28625.3 28666.8 28.5 29151.8 29202.5 29252.5 29302.0 29350.9 29399.5 29447.4 29494.9 29541.9 29581.5 2940.0 30033.3 30087.1 30140.3 30172.9 30245.0 30274.5 30347.5 30398.0 30447.9 30497.3											
27.5 27350.5 27394.7 27438.6 27482.0 27524.9 27567.3 27609.4 27650.9 27691.9 27732.5 28.0 28257.6 28392.1 28392.1 28398.5 2844.5 28489.9 28534.9 28579.3 28625.3 28666.8 28.5 29151.8 29202.5 29252.5 29302.0 28350.9 29399.5 29447.4 29498.9 28541.9 29586.3 29.0 30033.3 30087.1 30140.3 30192.9 30245.0 30296.5 30397.5 30398.0 30447.9 30497.3											
28.0 28257.6 28305.1 28392.1 28398.5 28444.5 28489.9 28534.9 28579.3 28625.3 28666.8 28.5 29151.8 29202.5 29252.5 29302.0 29350.9 29399.5 29447.4 29494.9 29541.9 29588.3 29.0 30033.5 30087.1 30140.3 30192.9 30245.0 30294.5 30387.5 30398.0 30447.9 30497.3											
28.5 29151.8 29202.5 29252.5 29302.0 29350.9 29399.5 29447.4 29494.9 29541.9 29581.5 29.0 30033.5 30087.1 30140.5 30192.9 30245.0 30294.5 30347.5 30398.0 30447.9 30497.5											
29.0 30033.3 30087.1 30140.3 30172.9 30243.0 30296.5 30347.5 30398.0 30447.9 30497.5											
SAID DOODLY DODGLY DATAGE DATAGE SALES											
	29.0	_30902.6	30957.6.	31015.9	31071.4	31126.7	31161.4	31233.4	31200.0	31341.0	31394.2

						H2 H2		STREAM WAT		(H)
					N=A					
H2	1.0	2.0	3.0	4.0	5.0	6.0	7.0	8.0	9.0	10.0
					•	•••		•••	****	10,0
11.0	10,84	10.97	10.99	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00
12.0	11.08 11.19	11.30	11.41	11.45	11,47	11,48	11.49	11.49	11.50	11.50
12.5	11.28	11.93	11.74	11.65	11.91	11,94	11.96	11.98	11.98	11.99
13.0	11.36	11.72	12.01	12.12	12.21	12.28	12.33	12.37	12,40	12.42
13.5	11.43	11.89	12.13	12.29	12.42	12.53	12.62	12.69	12.75	12.80
14.0	11,50	12.01 12.07	12.23	12.42	12.59	12,73	12.86	12.96	13,04	13.09
14.5	11.56	12.12	12.32	12.54	12.74	12.91	13.04	13.14	13.22	13.30
15.0	11.61 U	12.12	12.39	12.64	12.67	13.05	13,17	13.28	13,38	13,48
15.5	11.64 U	12.21	12.46	12.74	12.99	13.14	13,27	13.40	13.52	13.64
16.0	11.68 U	12.25	12.53	12.83	13.06	13.22	13.37	13.52	13.65	13.78
16.5	11.72 U	12.29 U	12.59	12.91	13.13	13.30	13.46	13.62	13.77	13.91
17.0	11.75 0	12.31 0	12.65 12.71	12.99	13.19	13.37	13.55	13-72	13.88	14.02
17.5	11.79 U	12.34 U	12.76 U	13.04	13.24	13,44	13.63	13.81	13.98	14-10
18.0	11.82 U	12.36 U	12.79 U	13.06	13.30	13.50	13.70	13.89	14,05	14,17
18.5	11.85 U	12.39 U	12.83 U	13.17	13.35	13,56	13.77	13.98	14.11	14.23
19.0	11.88 U	12.41 U	12.86 U	13.16 U 13.18 U	13.39	13.62	13.84	14.04	14.17	14.30
19.5	11.91 U	12.43 U	12.90 U	13.21 U	13.44 U	13.68	13.91	14.08	14.22	14.36
20.0	11.94 U	12.45 U	12.90 U	13.23 0	13.47 U	13.73	13.97	14.13	14.28	14,42
20.5	11.97 0	12.48 U	12.96 U	13.26 U	13.51 U	13.78 U	14.02	14.18	14.33	14.47
21.0	12.00 U	12.50 U	13.00 U	13.28 U	13.54 U	13.82 U	14.06 U	14.22	14.37	14.53
21.5	12.01 U	12.52 U	13.01 U	13.31 0	13.57 U	13.85 U	14.08 U	14.26 U	14,42	14.58
22.0	12.02 U	12.54 U	13.03 U	13,33 U	13.60 U 13.63 U	13.89 U	14.11 U	14,29 U	14.46 U	14.63
22.5	12.03 U	12.56 U	13.05 U	13.35 U		13,92 U	14.13 U	14,31 U	14.49 U	14.67
23.0	12.04 U	12.5A U	13.07 U	13.37 U	13,65 U 13,68 U	13,96 U	14.16 U	14,34 U	14.52 U	14.71
23.5	12.05 U	12.60 U	13.08 U	13.40 U	13.71 U	13.99 U	14.18 U	14.37 U	14.55 U	14.74
24.0	12.06 U	12.61 U	13.10 U	13,42 U	13.74 U	14.01 U	14.20 U	14.39 U	14.58 U	14.78
24.5	12.07 U	12.63 U	13.11 0	13.44 U	13.76 U	14.03 U 14.05 U	14.23 U	14.42 U	14,61 U	14.81
25.0	12.08 U	12.65 U	13.13 U	13.46 U	13.79 U	14.07 U	14.25 U	14.45 U	14.64 U	14 . 84
25.5	12.08 U	12.67 U	13.14 Ŭ	13.48 U	13.81 U	14.09 U	14.27 U 14.29 U	14.47 U	14.67 U	14.87
26.0	12.09 U	12.69 U	13,16 U	13.50 U	13.84 U	14.11 U	14.31 U	14.50 U	14.70 U	14.90
26.5	12.10 U	12.70 U	13.17 U	13.52 U	13.86 U	14.13 U	14.34 U	14.52 U 14.54 U	14.73 U	14.93
27.0	12.11 U	12.72 U	13.19 U	13.54 U	13.89 U	14.14 U	14.36 U	14.57 U	14.75 U 14.78 U	14.96
27.5	12.12 U	12.74 U	13.20 U	13.36 U	13.91 U	14.16 U	14.38 U	14,59 U	14.81 U	14,99
28.0	12.13 U	12.75 U	13.22 U	13,58 U	13.93 U	14.18 U	14,40 U	14.61 U	14.83 U	15.02
26.5	12.14 U	12.77 U	15.23 U	13.60 U	13.96 U	14.20 U	14.42 U	14.64 U	14.66 U	15.04 15.06
29.0	12.14 U	12.79 U	13.25 U	13.61 U	13.98 U	14.21 U	14.44 U	14.66 U	14.88 U	15.08
29.5	12.15 U	12.80 U	13.26 U	13.63 U	14,00 U	14,23 U	14,46 U	14.68 U	14.91 U	15.00
		(u	: UNDROWN	ED FLOW)						3

••	WATERLEVEL	TABLE	(KOAN)	 (UNIT: M)

						H2 N=A	I DAM UP.	STREAM WATI Peness (M)		(H)
							. 44,5	CHESS (M.	,	
_					N=A					
H2	11.0	12.0	13.0	14,0	15.0	16.0	17.0	18.0	19.0	20.0
11.0	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00
.11.5			11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	11,50	11.50
12.0	11.99	11.99	11.99	12.00	12.00	12.00	17.00	12.00	12.00	12.00
12.5	12.44	12.45	12.46	12,47	12.47	12.48	12.48	12,48	12.49	12.49
13.0	12.83	12.96	12.69	12.91	12.92	17.93	12,94	12.95	12.96	12.96
13.5	13,14	13,19	13.23	13.26	13,29	13.31	13.34	13.36	13.37	13.39
14.0	13,37	13,44	13.50	13,55	13.59	13,64	13.67	13,71	13.74	13.76
14.5		13.65	13.73	13.60	13.86	13,92	13.97	14.01	14,05	14.08
15.0	13.74	13,84	13.93	14.01	14.07	14,12	14.18	14.23	14.27	14.32
15.5	13.90	14.01	14,08	14.15	14.22	14.29	14.35	14,41	14,47	14.52
16,0	14,03	14,12	14.20	14.28	14.36	14.43	14.50	14.57	14.64	14.70
16.5	14.12	14.21	14.31	14.40	14.48	14,57	14.65	14.72	14,80	14.67
17.0	14.20	14.31	14.41	14.50	14,60	14.69	14.78	14.86	14,95	15.02
17.5	14.20	14.39	14.50	14.60	14.71	14.80	14.90	14,99	15,07	15,14
18.0	14.35	14,47	14,59	14,70	14,81	14,91	15.01	15.09	15.17	15.24
18.5	14,42	14,55	14.67	14.79	14.90	15.01	15.10	15,18	15,26	15.35
19.0	14.49	14.62	14.75	14.87	15.00	15.09	15.18	15.27	15.36	13.44
19.5	14.56	14.69	14.83	14.96	15.07	15.16	15.26	15.35	15.44	15.53
20.0	14.62	14.76	14.90	15.03	15.13	15.23	15.33	15.43	15.53	15.62
20.5	14.66	14.83	14.97	15.09	15.19	15.10	15.40	19.51	15.61	15,71
21.0	14.74	14.89	15.03	15.14	15.25	15,36	15.47	15.58	15.68	15.79
21.5	14.79	14.95	15.08	15.20	15.31	15.43	15.54	15.65	13.76	15.67
22.0	14.65 U	15.01	15.13	15.25	15.37	15.49	15.60	15.72	15.63	15.94
22.5	14.89 U	15.06 U	15.16	15.30	15.42	15.55	15.67	15.78	15.90	16.01
23.0	14.93 U	15.09 U	15.23 U	15.35	15.48	15.60	15.73	15.85	15.97	16.08
23.3		15.12 U	15.26 U	15.40 U	15.53	15.66	15.79	15.91	16.03	16.14
24.0	15.00 U	15.15 U	15.29 U	15.43 U	15.58 U	15,72 U	15,84	15,97	16.09	16.20
24.5	15.03 U	15.17 U	15,32 U	15.47 U	15.61 U	15.76 U	15.90 U	16,03	16.14	16.26
25.0	15.05 U	15.20 U	15.35 U	15.50 U	15.65 U	15.80 U	13.94 U	16.08 U	16.21 U	16.31
25.5	15,08 U	15.23 €	15.38 U	15.53 U	15.68 U	15.83 U	15,98 U	16.12 U	16,25 U	
26.0	15,10 U	15.26 U	15.41 U	15,56 U	15,72 U	15.87 U	16.02 U	16,15 U	16.28 U	
26.5	15,13. U.,	15.26 U	15.44 U	15.59 U	15.75 U	15.90 U	16.05 U	16.19 U	16,32 U	
27.0	15,15 U	15,31 Ü	15,47 U	15.62 U	15.78 U	15.94 U	16.08 U	16,22 U	16.36 U	
27.5	15.18 U	15.34 U	15.50 U	15.66 U	15.81 U	15.97 U	16.12 U	14.25 U	16.39 U	16.53
28.0	15.20 U	15,36 U	15.52 U	15.69 U	15.85 U	16,01 U	16.15 U	16,29 U	16,43 U	14.57
20.5	15.22 U	15.39 U	15.55 U	15.71 U	15.88 U	16,04 U	16.18 U	16.32 U	16.46 U	16.60
29.0	15.25 U	15.41 U	15.58 U	15.74 U	15.91 U	16.07 U	16.21 U	16,35 U	16.49 U	16.64
29.3		15.64 U.		15.77 U	15.94 U	16.09 U	16.24 U	16.38 U	16.53 U	16767

(U 1 UNDROWNED FLOW)

... WATERLEVEL TABLE (KOAN) ... (UNIT: H)

	•				H2 : DAM UPSTREAM WATERLEVEL (M) N#A : GATE OPENESS (M)						
				1	40A			_			
= ?	21.0	22.0	23.0	24.0	25.0	26.0	27.0	28.0	29.0	30,0	
11.0 11.5 17.0 17.5 13.0 13.5 14.0 14.5 15.0	11.00 11.50 12.00 12.49 12.97 13.40 13.79 14.11 14.36	11.00 12.50 12.00 12.49 12.97 13.41 13.81 14.14 14.40 14.62	11.00 11.50 12.00 12.49 12.49 13.42 13.62 14.16 14.67	11.00 11.50 12.00 12.49 12.98 13.43 13.84 14.19 14.47	11.00 11.50 12.00 12.49 12.98 13.43 13.86 14.21 14.50 14.75	11.00 11.50 12.00 12.49 12.98 13.44 13.87 14.23 14.23	11.00 11.50 12.00 12.50 12.98 13.45 13.88 14.25 14.66 14.83	11.00 11.50 12.00 12.50 12.99 13.45 13.89 14.27 14.58 14.87	11.00 11.50 12.00 22.50 12.99 13.46 13.90 14.28 14.61 14.90	11.00 12.00 12.00 12.50 13.99 13.46 13.91 14.50 14.63 14.93	
16.0 16.5 17.0 17.5 18.0 18.5 19.0 20.0	14.77 14.94 15.06 15.21 15.32 15.42 15.53 15.62 15.71 15.80	14.82 15.01 15.14 15.27 15.39 15.50 15.61 15.71 15.81 15.90 15.90	14.88 15.06 15.20 15.34 15.46 15.69 15.80 15.90 15.99 16.08	14.93 15.11 15.26 15.40 15.53 15.65 15.77 15.88 15.79 16.08	14.98 15.16 15.32 15.46 15.73 15.85 15.96 16.07	15.03 15.21 15.37 15.52 15.66 15.80 15.92 16.04 16.14 16.24	15.25 15.42 15.50 15.73 15.87 16.00 16.11 16.22 16.32	15.30 15.48 15.64 15.79 15.94 16.06 16.18 16.29 16.29	15.34 15.53 15.70 15.85 16.00 16.13 16.25 16.36	15.38 15.57 15.75 15.91 16.06 16.19 16.32 16.43 16.55	
21.0 21.5 22.5 22.5 23.0 24.5 24.5 25.5 26.5 27.0 27.0 28.5 28.5 28.5 29.5	15.97 16.05 16.11 16.18 16.24	16.07 16.14 16.28 16.35 16.42 16.48 16.54 16.60 16.66 16.72 U16.80 U16.80 U16.88 U16.92 U16.92 U16.92	16.16 16.24 16.33 16.38 16.45 16.52 16.59 16.66 16.72 16.78 16.90 U 16.90 U 16.98 U 17.02 U 17.02 U	16.25 16.33 16.41 16.48 16.36 16.70 16.77 16.83 16.90 17.03 17.03 17.03 17.11 U 17.15 U 17.15 U 17.23 U	16.34 16.42 16.50 16.58 16.66 16.81 16.81 16.88 17.01 17.14 17.14 17.14 17.14 17.28 U 17.28 U	16.42 16.51 16.60 16.68 16.76	16.51 16.69 16.77 16.86 16.78 17.02 17.09 17.16 17.22 17.29 17.35 17.42 17.42 17.53 U 17.57 U 17.57 U 17.57	16.59 16.69 16.87 16.87 17.94 17.11 17.18 17.26 17.39 17.39 17.39 17.59 17.59 17.59 17.70 U 17.70	16.68 16.75 16.87 16.96 17.05 17.13 17.21 17.28 17.36 17.36 17.57 17.64 17.79 17.83 U1	16.76 16.89 17.05 17.12 17.30 17.30 17.45 17.65 17.68 17.88 17.88	

•	11	•	UNDROWNED I	FLOW 1

	•	• VATERLE	EVEL TABLE	(KOAN)	••	C UNIT: M	•	-4-	-	
			•			H2 No/		PSTREAM WA'		CHD,
				-	- N#A					•
H2	31.0	32.0	33.0	34,0	35.0	36.0	37.0	38,0	39.0	40,0
11.0	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00 11.50	11.00	11.00
11.5	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	11,50
12.0		12.00		12.00	12.00	12.00	12.00			12.00
12.5	12.50	12.50	12.50	12.00 12.50 12.99	12.50	12.50	17.50	12.50	12.50	12.50
13.0	12.99	12.99 13.47 13.92	12:99 13:47 13:93 14:33	12.99	12.99 13.47	12,99	12.99	12.99		13.00
13.5	13.46	13.47	13.47	13.41	13.47	13.48	13.48	13.48	13.44	13.48
14,0	13.92	13.92	13.93	13.93	13.94	13,94	13.95	13.95	13,96	13.96
14.5	14.31	14.32	14.33	14.35	14.36	14.36	14.37	14.38	14.39	14.39
15.0	14,65	14.67 14.99 15.24	14,69	14.35	14.73	14.74	14.76	14.77	14.79	14.80
15.5	14.96	14.99	15.02	15.04 15.30	13.06	15.00	15.10 15.30	15.12	15.14	15.15
14.0	15.21	15.24	15.27	15.30	15.33	15.36	15.30	15.41	15.43	15,46
14.5	15.42	15.46 15.67 15.85	15.50 15.71	15,54	15.57	15.61	15,64	15.67	15.70	15.73
17.0	15.62	15.67	15.71	.15.75	15.80	15,84	15.84	15.91	15.95	15.94
17.5	15.60	15.85	15.91	15.95	16.00	16.04 16.22	16.08	16.12	16.14	16,20
10.0	15,97	16.03	16.08	15.95	16.10	16.22	14.27	14.31	16.36	14.40
14.5	14.12	15.85 16.03 16.18 16.31	16.23	15.54 .15.75 .15.95 .16.13 .16.28 .16.43	16,34	14.39	14.44	16,49	16.54	16.59
19.0	16.25	16.31	16.37	16.43	16.49	16.55	14.60	14.66	16,71	16,74
19.5	16.38	16.45 16.57	16.51	16.57	16.64 16.77	14.70	16.76 16.70	16,82	16.87 17.03	10.73
\$0.0	14.10	16.57	16.64	16.71	16.77	16.84	14.70	16.97	17.03	27.00
20.5	16.62	16.69 16.81	16.77 16.89	16,84	16.91 17.03	16.96	17.04	17.10	17.16 17.29	17.22
71.0	16,73	16.81	16.89	16.96	17.03	17.10	17.16	17.23	17.29	17.34
21.5	14.84	16.92 17.03	17.00	17.07 17.18 17.28 17.38	17.15	17.77 17.33	17.28 17.40	17.35	17.42 17.54	17.49
77.0	14.95	17.03	17.10	17.18	17.25	17.33	1	17,47	17,54	17.61
22.5 23.0	17.05	17.13	17.20	17,20	17.36	17.44	17.31	17.59	17.66	17.73
23.5	17,14	17.22	17.30	17.38	17.44	17.54	17.62	17.70	17.77	17.65
24.0	17.22	17.31	17.39 17.49 17.57 17.66	17.48 17.97 17.46 17.79	17.76	17.64	17.73	17.61	17.67	17.96
24.5	17.31 17.39	17,40	17.49	37.77	17.66	17.74	17.43	17.91	17.99	18.07
23.0	17.47	17.48	17.57	17,46	11.12	17.44	17.93	10.01	10,07	10.17
25.5	17.55	17.37	17,66	37.77	37,64	17,99	10.02	10,10	18,19	18.27
24.0	17.63	17.65	17.75	17.04	17.72	10.03	18.11	14.20	16.28	18.36
3		11.73		11.17	10.07	10.11	10.20	18.20	16.37	10,45
27.0	17.71	17.01	17.91	14.01	18.10	18.19	14.28	10.37	18.44	10.53
31.3	17,45	11.04	11.00		10.10	10.27	18.36	18,45	18.54	18.63
21.0	17.93	17.96 18.03 18.10	10.00	10.16	10.77	18.33	14.44	18,54	18.63	18.72
20.5	10.00	14.10	14 12		10.33	14.47	18.57	14.62	18.71	10.01
34.6	10.00	14.15	14.11	10.10	10.00	10.50	14.40	14.70	18.79	18.87
27.3	10.17	10.73	10.73	10.44	10.34	14.57	10.40	18.76	18.67	10.97
					10.34	10.65	10.75	10.42	16,95	.17,05.

es WATERLEVEL TABLE (KOAN) es (UNIT: H)

				•			H2 ! DAM N#A ! GATE	UPSTREAM OPENESS		(M)
				_	- N=A					
H2	41.0	42.0	43.0	44.0	45.0					
			4310	44.0	4210	46.0	47.0	48.0	49.0	50,0
11.0	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00				
11.5	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50		11.00		11.00
12.0	12.00	12.00	12.00				• • • • • •	11,50		11,50
12.5	12.50	13.40		12.50	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00
13.0	13.00	13.00 13.48 13.96 14.41 14.82	13.00	12.50 13.00	12.50	12.70	12.50	12.50	12.00 12.50 13.00 13.49 13.98 14.44 14.88 15.27 15.62	12.50
13.5	13,48	13.48	13.49	13.00 13.49 13.97 14.42 14.84 15.21 15.54 16.11 16.34 16.77 16.96	13.00	13,00	13.00	13.00	13.00	13.00
14.0	13.96	13.96	13.97	11 07	13,77	13,44	13,49	13,49	13.49	13.49
14.5	14.40	18.41	14.41	14 47	13,97	13,97	13,97	13,98	13.98	13.98
15.0	14.40 14.81	14.82	14.43	17.72	17.72	19,43	14,43	14.43	14.44	14.44
15.5	15.17	15.14	15.20	14.07	17.07	14.82	14.86	14,87	14.55	14.88
16.0	15,48	15.50	15.63	12.21	15.22	12.24	15.25	15,26	15.27	15.28
16.5	15.48 15.76	15.79	13.41	13.3	13.36	12.56	12.39	15.61	15.62	15.64
17.0	16.02	16.05	16 08	13.04	13,06	12.89	12.91	15,93	15.95	15.97
17.5	16.24	16.27	16 21	10.11	10.13	16,16	16,19	16,21	16.24	16.26
18.0	16.24	15.50 15.79 16.05 16.27 16.48 16.68	16.52	10.37	10.38	16,41	16,44	16.47	15.95 16.24 16.50 16.74 16.97	16.53
18.5	16.63	16.4	16.32	10.70	10.60	16,64	16.67	16.71	16.74	16.78
19.0	16.81	16.84	10.12	10.77	16.81	16.85	16.89	16,93	16.97 17.17 17.37	17.01
19.5	16,98	17 04	17.00	10.70	17.01	11.05	17.09	17.13	17.17	17.21
	17.14	17 10	17.09	17,13	17.10	17.23	17,28			
20.5	17.28	17 34	17.40	17.30	17.35	17,40	17.45	17.50	17.55	17.59
21.0	17,42	17.07	11110	1	17.51	17,56	17.62	17.67	17.72	17.77
21.5	17,35	16.86 17.04 17.19 17.34 17.48	17.24	16.96 17.13 17.30 17.45 17.60 17.68 18.01 18.13 18.25 18.36 18.47	17.66	17.72	17.26 17.45 17.62 17.77 17.93	17,83	17.55 17.72 17.69 18.04	17,94
22.0	17.68	11.02	17.68	17.74	17.01	17.67	17,93	17,99	18,04	18.10
22.5	17.61	17.75 17.88 18.00	11.82	17.88	17.95	18.01	18.07	18,13	18.19	18.24
	17.93	17.00	17.95	18.01	18.08	18,14	18,20	16.26	18.33	18.19
23.5	17.73	18.00	16.07	18.13	18.20	18.27	18,20 18,33 18,46	18,40	18.46 18.59	18.52
24.0	10.04	10711	18:15	18.25	18.32	18,39	18.46	10.52	18.59	18,66
24.5	10.14	18:11 16:22 16:32	10.29	18,36	18,44	18.51	18.38 18.70 18.81			18.78
	18,25	10.32	18.40	18,47	18,55	18,62	18,70	18,77	18.72 18.84 18.96	18.91
25.0	18.35	18.43 18.53	18.50	18.58		18.73	18.81	19.88	18.96	19.03
25.5	10.44	18.53	18.61	18.69 18,79	18.77	15.84	18,92 19,03	19.00	17407	19.14
26,0	18.54	18.62	18.71	18,79	18.87	18,95	19.03	19.10	19.18	19.25
26.5	18.63 18.72	18.72	18.80	18.89	18,97	19.05	19.13	19.21	19.28	19.36
27.0	18,72	18.43 18.53 18.62 18.72 16.81	18.90	18.99	19,07	19.15	19.23	19.30	19.38	19.46
27.5	70.07			18.89 18.99 19.08	19.16	19.24	19.23 19.32	19.40 19.50	19.48	19.56
28.0	18.90	18.99 19.08	19.08	19.16 19.25	19.25	19.33	19.42	19.50	19.58	19.66
28.5	18.99	19.08	19.16	19.25	19.34	19.42	19.51	19.59	19.68	19.76
29.0	19.07	47460	17167	19.33	19.42	19.51	19.60	19.68	19.77	19.85
29.5	19.14	19.23	19.33	19.42	19.51	19.60	19.69	19.77		19.95
									= • • • •	

(U : UNDROWNED FLOW)

.. WATERLEVEL TABLE (KOAN) .. (UNIT: H)

							: DAM UI A : GATE (PSTREAM WA' OPENESS (I	TERLEVEL H)	(н)
				-	- N+A					
H2	51.0	52.0	53.0	54,0	55.0	56,0	57.0	58.0	59.0	60,0
11.0		11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00
. 11.5		11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	11,50	11,50	11.50
12.0	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00
12,5	12.50	12.50	12,50	12.50	12.50	12,50	12.50	12.50	12.50	12.50
13.0	13,00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00
13.5	13.49	13.49	13,49	13.49	13.49	13.49	13.49	13,49	13,49	13.49
14.0	13,98	13.98	13,98	13.98	13,98	13,98	13.98	13.99	13.99	13,99
	14,44 .	14.45	14.45	14.45	14.45	14.46	14.46	14.46	14.46	14,46
15.0	14,89	14,89	14.90	14,90	14.91	14.91	14.92	14.92	14,92	14.93
15.5	15.29	15.30	15.31	15.32	15,32	15.33	15.34	13.34	15.35	15.36
16.0	15.65	15.67	15,68	15.69	15,70	15,72	15.73	15,74	15.75	15.76
16.5	15.99	16.01	16.03	16.04	16,06	16.07	16.09	16,10	16.11	16.13
17.0	16.28	16.31	16.33	16.35	16.37	16,39	16.41	16.43	16.44	16.46
17.5		16.58	16.61	16.63	16.66	16.68	16.71	16.73	16.75	16,77
18.0	16,81	16.84	16.87	16.90	16,93	16.96	16.99	17.01	17.04	17.06
18.5	17.04	17.08	17,11	17.14	17.17	17.21	17.24	17.27	17.30	17.32
19.0	17.25	17.29	17.33	17.37	17.40	17.44	17.47	17.50	17.54	17.57
19.5	17.45	17.49	17.54	17.58	17,62	17.65	17.69	17.73	17.77	17.80
20.0	17,64	17.69	17.73	17.78	17.82	17,86	17.90	17,95	17.99	18.02
20.5	17.82	17.87	17.92	17.97	18.01	18.06	16.10	16.14	16.18	18.22
21.0	17.99	18.04	18.09	18,14	18,19	18,24	18.28	18.33	18.37	16.42
21.5	18,15	18.20	18.26	18,31	18.36	18.41	18,46	18.50	18.55	18,60
22.0	18.30	18.36	18.41	18.47	18,52	18.57	18.62	14.68	16.73	18.78
22.5	18.44	18.50	18.56	18.62	18,67	18.73	18.79	18.84	18.89	18.95
23.0	18.58	18.65	16,71	18.77	18.83	18.88	18.94	19.00	19.05	19,10
23.5		18.78	18.85	18.91	18.97	19.03	19.09	19.14	19,20	19,25
24.0	18,85	18,92	18.98	19.05	19,11	19.17	19,23	19.28	19.34	19,40
24.5	18.98	19.05	19.11	19.17	19.24	19.30	19.36	19,42	19.48	19.54
25.0	19.10	19,16	19.23	19.30	19.36	19.43	17.49	19.55	19.62	19.68
25.5	19.21	19.26	19.35	19.42	19.48	19.55	19.62	19.66	19.75	19.81
26,0	19.32	19,39	19,46	19.53	19.60	19.67	19.74	19,81	19.88	19.94
26.5			19.58	19,65	19.72	19.79	19.86	19.93	20.00	20,07
27.0	19,54	19.61	19.69	19.76	19.84	19.91	19.98	20.05	20.12	20.19
27,5	19.64	19.72	19.80	19.87	19.95	20.02	20.10	20.17	20.24	20.31
20.0	19.74	19.02	19.90	19,96	20.06	20.13	20.21	20.28	20.35	20,43
28.5	19.04	19.92	20,00	20.08	20.16	20.24	20.31	20.39	20,46	20.54
29,0	19.94	20.02	70.10	20.18	20,26	20.34	20.42	20.50	20.57	20.65
-29.5			20.20	20.28	20.36	20,44	20.52	20.60	20.68	20.74
									44144	
		. (U : UNDRO	WHED FLOW)					
					-391-					

						H2 N#A		STREAM WAT PENESS (M	ERLEVEL)	СНЭ
					NAA					
-1	A1.0	62.0	63.0	64.0	65.0	66.0	67.0	68.0	69.0	70.0
-	11,00	11.00	11,00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00
11.0	11.50	11.20	11.50	11,50	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50
11.3	12.60	12.00	12.CO	12.00	12.00	12.00	12.00	12,00	12.00	12.00
13.0	12.50	12.50	12,50	12.50	12.50	12,50	12,50	12.50	12.50	12.50
12.5	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00
13.0	13.49	13.50	13.50	13.50	13.50	13.50	13.50	13.50	13.50	13,50
13.5	13.99	13,99	13,99	13.99	13.99	13.99	13,99	13,99	13,99	13,99
14.0	13,99	14,47	14.47	14.47	14.47	14.47	14.47	14.48	14.48	14.48
14.5	14.93	14,93	14,94	14.94	14.94	14.94	14.95	14.95	14.95	14.95
15.0	15.36	15.37	15.37	15.36	15.38	15.39	15.39	15.40	15.40	15.40
15.5	15.77	15.77	15.78	15,79	15.80	15.81	15.81	15.82	15.83	15.83
16.0	16.14	16.15	16.16	16.17	16.18	16,19	16.20	16.21	16.22	16.23
16.5	16.48	16.49	16.51	16.52	16.54	16.55	16.57	16.58	16.59	16.60
17.0	16.79	16.81	16.53	16.85	16.87	16,69	16.91	16,92	16,94	16.95
17.5	17.09	17.11	17.13	17.15	17.18	17.20	17.22	17.24	17.26	17.27
18.0	17.35	17.38	17.41	17,43	17.46	17,48	17.50	17.53	17.55	17.57
18.5	17,60	17.63	17.66	17.69	17.72	17.75	17.78	17.80	17.83	17.86
19.0		17.87	17.91	17.94	17.97	10.01	18.03	18,06	18.09	16.12
19.5	17,84 18.06	18.10	10.13	18.17	18.20	18,24	18.27	18.30	18.33	10.36
20.0		18.30	18.34	18,36	18,42	18,46	18.49	18.53	18.56	18.60
20.5	18,26 18,46	18.50	18.54	18.59	18.63	18.67	18.71	18.74	18.78	18.62
21,0		18.69	18.74	18.78	18.83	18.67	18.91	18.95	18,99	19.03
21.5	18.65	18.87	18.92	18.97	19.02	19.06	19.10	19,14	19.19	19.23
22.0	19,00	19.05	19.10	19,14	19.19	19.24	19.28	19,33	19.37	19.42
22.5	19.16	19.21	19.26	19.31	19.36	19.41	19.46	19.50	19.55	19,60
23.0	19.31	19.36	19.42	19.47	19.52	19.57	19.62	19.67	19.72	19,77
23.5	19.46	19.51	19.57	19.62	19.68	19.73	19.79	19.84	19.87	19.94
24.0	19.60	19.66	19.72	19.76	19,83	19.69	19,94	20.00	20.05	20.11
24.5	19.74	19.40	19.86	19.92	19.98	20.04	20.10	20.15	20.21	20.26
23.0	17.00	19.94	20.00	20.06	20.12	20.10	20.24	20.30	20.36	20.41
25.5	20.01	20.07	70.14	20.20	20.26	20.32	20.38	20.44	20.50	20.56
26.0 26.5	20.14	20.20	20.27	20.33	20.40	20.46	20.52	20.58	20.65	20.71
	20.26	20.33	20.39	20.46	20.33	20.59	20.66	20.72	20.79	20.85
27.0	20.28	20.45	20.52	20.59	20.66	20.72	20.79	20.86	20.92	20.99
27.5	20.50	20.57	20.64	20.71	20.78	20,65	20.92	20,99	21.05	21.12
28.0 28.3	20.50	20.69	20.76	20.83	20.91	20.96	21.05	21.11	21.10	21.25
29.0	20.73	20.60	20.88	20.95	21.03	21.10	21.17	21.24	21.31	21.36
29.5	20.13	50.45	20.99	21.07	21,14	21.21	21,29	21.36	21.43	21,50
2713	20.44	44174	20177			•				

£ 11 .	UNDROWNED	FIRM	١,

						H2		STREAM WAT PENESS (M		(H)
					NAA					
H2	71.0	72.0	73.0	74.0	75.0	74.0	77.0	78.0	79.0	.00
11.0	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00
11.5	11,50	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	11,50	11.50	11,50
12.0	12.00	12.00	12.00	12,00	12.00	17.00	12.00	12.00	12.00	12.00
12.5	12,50	12.50	12.50	12.50	12.50	12.50	12,50	12.50	12.50	12.50
13.0	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00
13.5	13.50	13.50	13.50	13.50	13.50	13.50	13.30	13,50	13,50	13.50
14.0	13.99	13,99	13,99	13,99	13,99	13.99	13.99	13.99	13.99	13.99
14.5	14.45	14.48	14.48	14.48	14.48	14.48	14.48	14.48	14.40	14,48
15.0	14,95	14.96	14.96	14.96	14.96	14.94	14,96	14.96	14.97	14,97
15.5	15.41	15,41	15.41	15.42	15.42	15,42	15.42	15.43	15,43	15,43
16,0	15.84	15.84	15.85	15,85	13,86	15.06	15.67	15.87	15.40	15.68
16.5	16.24	16.25	16.26	16.26	16.27	16.20	16.29	16.29	16.30	16.30
17.0	16.62	16.63	16.64	16.65	14.66	16.67	16.68	14.67	16.70	16.70
17.5	16,97	16.98	17.00	17.01	17.02	17.04	17.03	17.06	17.07	17.0
10.0	17,29	17.31	17.33	17.34	17.36	17.36	17.39	17.41	17.42	17.44
10.5	17.60	17.62	17.64	17.66	17.68	17.70	17.72	17.73	17.75	17.77
19.0	17.88	17.91	17.93	17,96	17.98	10.00	10.02	18.04	18.06	18.08
19.5	18.15	10.18	18.20	16.23	18.25	16.20	10.30	14.33	18.35	18.37
20.0	18.40	16.43	18.46	18,40	10.51	16.54	18.57	18.40	10.62	18.65
20.5	10.63	18.67	18.70	18.73	18.76	18.79	10.02	14.45	10.00	18,91
21.0	10.06	18.89	18.93	18,97	19.00	17.03	19.04	19.10	19.13	19.16
21.5	19.07	19.11	19.15	19.18	19.77	19.75	19.29	19.32	19.36	19.39
22.0	19,27	19.31	19,35	19.39	19.43	17,46	19.50	19.54	19.56	19.61
22.5	19.46	19.50	19,54	19.59	17.63	19.47	19.71	17:75	19.79	19.83
23.0	19.64	19.69	19.73	19.78	17.42	19,47	19.91	17.75	17.77	20.03
23.5	19.82	19.87	19.92	19.94	20.01	20.06	20.10	20.14	20.19	20,23
24.0	19.99	20.04	20.09	20.14	20.19	20.24	20.28	20.33	20.37	20.42
74.5	20.16	20.21	20:26	20.31	20.36	20.41	20.46	20.51	20.55	20.60
25.0	70.32	20.17	20.47	70.40	70.53	20.58	20,63	20.68	20.73	20.78
25.5	20.47	20.53	20.70	20.54	70.49	20.15	20.80	20.45	20.90	20,96
26.0	20.42	70.40	70.74	20.19	70.89	70.91	20.96	21.02	21.07	21.12
26.5	20.77	20.83	30.40	20.43	31.01	21.06	21.12	21.17	21.23	21.24
21.0	70.91	20.47	11.04	11.04	71.15	21,21	21.27	21.33	21.38	21.44
21.5	71.05	71.11	21.30	73.74	21.30	21.36	21.42	21,48	21.54	21.60
34.0	71.19	11.17	73.31	21.30	21.44	21,50	21.56	21.43	21.69	21.75
30.5	21.32	25.10	73.47	71.31	21.50	21.64	21.71	21.77	21.43	21.67
20.0	15.00	31.11	21.50	21.65	21.71	21.70	21.05	21.91	21.98	22.04
29.5	41.57	/1.44	11.11	21.76	31.45	21.92	21.90	22.05	22.12	22,18.

... WATERLEVEL TABLE (KOAN) ... (UNIT: M)

E u : - Miscomes affice 3

							H2 : DAN N+A : GA1	UPSTREAM E OPENESS	WATERLEVEL (M)	(H)
					- N=A					
H2	81.0	82.0	83.0	84.0	85.0	86.0	87.0	88.0	89.0	90.0
11.0	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00				
11.5	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50			11.00	11.00
12.0	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00	11.50	11.50		11.50
12.5	12.50	12.50	12.50	12.50		12.50		12.00	12.00	12.00
13.0	13.00	13.00	13,00	13.00	13.00	12.50		12.50	12.50	12.50
13.5	13.50			13.00 13.50 14.00	13.00	13.00	13.00			13.00
14.0	13.50	13.99	14.00 14.49 14.97	13.30	13.30	13.50 14.00 14.49 14.97 15.44	13.50		13.50	13.50
		14.49	14 40	14.00	14,00	14,00	14.00	14.00	14,00	14.00
15.0	14.97	14.97	14 67	14.47	14.49	14,49	14.49	14,49	14.49	14.49
15.5	14,97 15,43	15.44 15.89 16.32	15 44	1	14.97	14,97	14.97	14.95	1 A . 9 A	14.98
16,0	15,88	15.49	18 80	12.44	15.44	15,44	19,45	15.45 15.91	15,45	15.45
16.5	16.31	16.32	12.07	17.89	15.90	15.90	15.90	15,91	15.91 16.35	15.91
17.0	16.31 16.71	16 77	10.32	10.33	16.33	16.34	16.34	16.35	16.35	16.33
17.5	17.09	17.11	10.13	10.74	16.74	16.75	16.76	16.76	16.77	16.78
16.0	17.45	17 44	17.12	17.13	17.14	17.14	17.15	17.16	17.17	17.18
18.5	17.70	17.40	17.48	17.49	17.50	17.51	17.52	17.54	17.55	17.56
19.0	17.79 18.10	17.80	17.82	17,63	17.85	17.06	17.88	17.89	17.91	17.92
19.5	18.39	16.72 17.11 17.46 17.80 18.12 18.42	16,14	14.00 14.97 15.49 15.49 16.33 16.74 17.13 17.49 17.83 18.16 18.75 19.02	18.18	18,19	18.21	18.23	15.91 16.35 16.77 17.17 17.55 17.91 18.24 18.36 18.36	18.26
20.0	10.39	18.42	18.44	18.46	18.48	18,50	18.52	18,54	18.56	18.26
20.5	18.67 18.94		18.72	18.75	18.77	18.79	16.82	18.84	18.86	18.68
21.0	19.19	18.97	19.00 19.25	19.02	19.05	19.07	19.10	19.12	19.15	19,17
	47047	19.22	19.25	19.02 19.28 19.32 19.75 19.98 20.19	19.30	19.33	19.36	19.39	19.41	19.44
22.0	19.42 19.65	17.42	19.49	19.52	19,55	19.58	19.61 19.85	19.64 19.88 20.12	19.67	19.70
22.5	19.65	19.68	19.72 19.94	19,75	19.79	19.62	19.85	19.88	19.91	19.95
2617	17100	19.90	19.94	19.98	20.01	20.05	20.08	20.12	20.15	20.16
23.0	20.07	20.11	20.15	20.19	20.23	20.26	20.30	70.34	20.37	20.41
23.5	20.27	20.31	20.35	20.39	20.43	20.05 20.26 20.47	20.51	20.55	20.59	20.63
24.0	20,46	20.51	20.35 20.55 20.74	20.37 20.39 20.79 20.97	20.64	20.68	20.72	20.55	.20.80	20.84
24,5	20.65	20.70	20.74	20,79	20.83	20.88 21.07 21.25	20.92	20.96	21.01	21.05
25.0	20.83	20.88	20.93 21.J1 21.28	20,97 21,15	21.02	21.07	21.11	21.16	21.20	21.24
25.5	21.01	21.06	71.11	21.15	21,20 21,38 21,55	21.25	21.30	21.34	21.39	21.27
26.0	21.17	21.23	21.28	21.33	21.38	21.43	21.40		21.57	21.44 21.62
26.5	21.34	21.39	21.44	21.50	21.55	21.60	21,65	21.70	21.75	21.62
27.0	21.34 21.50	71.55	21.44 21.61 21.77	21.66	21.72	21.43 21.60 21.77	21.62	21.70 21.88	21.73	51.80
4143	21.65	21.71	21.77	21.62	21.68	21.94	21.99	22.05	21173	21.98
28.0	21.81	21.87	21.92 22.08 22.23	21.62 21.98 22.14	21.72 21.88 22.04	22.10	22.16			22.15
28.5	21.96	22.02	22.08	22.14	22.20	22.26	22.32	22.21 22.38	22.27	22.32
29.0	22.10	22.02 22.17	22.23	22.29	22.35				22.43	22.49
29.5	22.25	22.31	22.38	22.44	22.35	22.57	22.48 22.63	22.54	22.60 22.75	22.65

-	MUISUPEACE	IADLE	(KUAN)	**	CUNIT	T: M :)
						HZ N•A	:
			_	Na4			

(U : UNDROWNED FLOW)

						H2 No.	1 DAM U	PSTREAM WA'	TERLEVEL	(H)
				_	- NoA					
H2	91.0	92.0	93.0	94.0	95.0	96.0	97.0	98.0	19.0	100.0
11.0	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00
11.5	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	11.30	11.50	11.50	11.50
12.0	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00	12,00	12.00	12.00	12.00	12.00
12.5	12.50	12.50	12.50	12.50	12.50	12.50	12.50	12.50	12.50	12.50
13.0	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00
13.5	13.50	13.50	13.50	13.50	13.50	13,50	13.50	13,50	13.50	13.50
14,0	14.00	14.00	14.00	14.00	14,00	14.00	14.00	14.00	14.00	14.00
14.5	14.49	14.49	14.49	14.49	14.49	14,49	14,49	14.49	14.49	14,49
15,0	14,98	14.98	14,98	14.98	14.98	14,98	14.98	14,98	14.98	14.98
15.5	15.45	15.45	15.46	15.46	15.46	15.46	15.46	15.46	15.46	15.46
16.0	15.92	15.92	15.92	15.92	15.92	15.93	15.93	15.93	15.93	15.93
16.5	16.36	16.36	16.37	16.37	16.37	16.36	16.38	16.38	16.39	16.39
17.0	16.78	16.79	16.79	16.60	16.61	16.81	16,82	16,82	16.62	16.83
17.5	17.19	17.19	17.20	17.21	17.22	17.22	17.23	17.24	17,24	17,25
18.0	17.57	17.58	17.59	17.60	17.61	17.62	17.63	17.63	17.64	17.65
10.5	17.93	17.95	17.96	17.97	17.98	17,99	18.01	18.02	18.03	18.04
19.0	18.27	18.29	18.30	18.32	18.33	18.35	18.36	18.37	18.30	18.40
19.5	18.60	18.61	18.63	18,65	18.66	18.68	16.70	18.71	18.73	18.74
20.0	18.90	10.92	18.94	18.96	18.98	19.00	19.02	19.04	19.06	19.07
20.5	19.19	19.21	19.24	19.26	19.28	19.30	19.32	19.34	19.36	19.38
21.0	19.46	19.49	19.51	19.54	19.56	19.59	19.61	19.63	19.65	19.68
21.5	19.73	19.75	19.78	19.81	19.83	19,86	19.89	19.91	19.94	19.96
22.0	19.98	20.01	20.04	20.07	20.09	20.12	20.15	20.18	20.20	20.23
22.5	20.21	20.25	20.28	20.31	20.34	20.37	20.40	20.43	20.46	20.49
23.0	20.44	20.40	20.51	20.55	20,58	20.61	20,65	20.68	20.71	20.74
23.5	20.67	20.70	20.74	20.78	20.81	20.85	20.88	20.92	20.95	20.98
24.0	20.88	20.92	20.96	21.00	21.04	21.07	21.11	21.14	21.18	21.21
24.5	21.09	21.13	21.17	21.21	21.25	21.29	21.33	21.36	21.40	21.44
25.0	21.29	21.33	21.37	21.41	21,46	21.50	21.54	21.58	21.62	21.66
25.5	21.46	21.53	21.57	21.61	71.66	21.70	21.74	21.78	21.83	21.67
26.0	21.67	21.72	21.76	21.61	21.45	21.90	21.94	21.99	22.03	22.07
26.5	21.85	21.90	21.95	22.00	22.05	22.09	22.14	22.19	22.23	22.28
27.0	22.03	22.08	72.13	22.18	22.23	22.24	22.33	72.30	22,43	22.47
27.5	22.21	22.26	22.31	22.36	22.42	22.47	22152	22.57	22.62	22.67
20.0	22.38	22.43	22.49	22.54	22.60	22.65	22.70	22.75	22.80	22.46
28.5	22.55	22.60	22.66	22.72	22.77	22.83	22.88	22.93	22.99	23.04
29.0	22.71	22.77	22.63	22.89	22.94	23.00	23.06	23.11	23.17	53.55
29.5	22.48	22.94	23.00	23.06	23.11	23.17	23.23	23.29	23.34	23,40

('U : UNDROWNED FLOW)

.. WATERLEVEL TABLE (KOAN) .. (UNIT: M)

H2 : DAM UPSTREAM WATERLEVEL (M) N#A : GATE OPENESS (M) 104.0 -- NAA --109.0 108.0 110.0 106.0 107.0 105.0 103.0 101.0 102.0 **H2** 11.00 11.00 11.00 11.50 12.00 11.00 11.00 11.00 11.00 11.0 11,00 11.00 11.50 12.00 12.50 11,50 12,00 12,50 13,00 11.50 12.00 12.50 11.30 11.50 11.50 12.00 12.50 11.50 12.00 12.50 13.50 13.50 14.00 14.49 15.47 15.47 16.41 16.85 17.70 18.09 11.50 11.5 17.0 17.5 13.0 13.5 12.50 12.50 13.50 14.49 15.47 15.47 15.47 16.40 16.85 17.69 18.08 17.28 17.29 19.17 20.36 20.63 20.63 20.63 21.38 12.50 12.50 12.50 12.50 13.00 13.50 14.00 14.49 15.47 15.47 15.67 17.67 18.07 18.43 13.00 13.00 13.00 13.50 13,50 13.50 14.00 14.49 14.99 15.47 15.95 16.41 16.86 17.29 13,30 13.50 14.00 14.00 14.49 14.98 15.47 14.0 14.5 15.5 16.0 14.49 14.99 15.47 15.95 14.00 14.49 14.99 15.47 15.95 16.41 16.86 14.49 14.98 15.46 15.94 14.49 14.98 15.47 15.94 16.39 15.47 16.41 16.67 17.30 17.72 16,40 16.85 17.27 16.86 17.30 17.72 18.12 18.50 16.5 16.83 17.26 17.66 17.0 17.29 17.70 17.26 17.5 17.68 18.0 10.11 10.49 10.85 19.20 19.52 17.66 18.05 18.41 18.76 19.09 19.40 19.70 19.98 20.26 20.52 18,10 18.06 18.42 16.77 18,44 18.48 18.64 19.18 19.51 19.82 20.12 20.40 20.68 20.95 21.20 18.56 19.21 19.34 19.86 19.23 19.23 19.36 19.88 20.18 19.0 18.47 18.63 19.17 19.49 19.80 20.10 20.38 20.65 19.5 19.11 19.42 19.72 20.01 20.28 19.12 19.44 19.74 19.14 19.43 19.76 20.5 19.84 20.16 20.45 20.73 21.00 19,74 20.03 20.31 20.57 20.83 21.08 21.32 21.55 21.77 21.49 22.20 20.14 20.43 20.71 20.98 21.23 21.72 21.72 21.95 22.62 22.62 22.62 22.62 23.04 23.25 23.45 23.45 20.03 21.5 22.0 20.76 20.35 20.86 21.11 21.35 21.58 21.61 20.92 21.17 21.42 23.0 21.00 21.26 21.51 21.75 21.99 22.22 22.45 22.67 22.68 21.29 21.54 21.79 20,77 21,02 21,25 21,47 21,69 71,91 21.05 21.28 21.51 21.73 21.73 24.0 21.69 21.92 22.15 22.37 21.65 24.5 25.0 25.5 22.03 22.26 22.41 22.11 22.33 22.54 22.75 22.95 23.15 23.35 21.61 22.03 22.24 22.45 27.66 22.86 22.07 22.28 22.50 22.70 71.71 27.12 22.32 72.52 72.72 27.72 27.91 23.09 21.45 22.16 22.57 22.57 22.76 23.15 23.33 23.51 74.0 22.41 22.61 22.81 23.01 23.20 22.71 22.58 22.79 23.00 26.5 27.0 27.5 28.0 28.5 29.0 23.09 23,13 22.91 23.10 23.30 23.20 23.40 23.59 23.76 23.04 23.25 23.44 23.55 23.50 23.38 23.49 23.54 23.84 23.62 23.49 23.94

(U : UNDROWNED FLOW)

C H ITINU) .. WATERLEVEL TABLE - (KOAN) ... H2 : DAH UPSTREAM WATE DAH UPSTREAM WATERLEVEL (M) 114.0 -- NeA --119.0 120.0 116,0 117.0 118.0 111.0 112.0 113.0 H2 11.00 11.50 12.00 12.50 13.00 11.00 11.50 12.00 12.50 11.00 11.50 12.00 11.00 11.00 11.00 11.00 11.00 11.00 11.00 11.50 11.50 11.50 12.00 12.50 11.50 11.50 12.00 12.50 13.00 13.50 14.00 14.50 14.99 15.96 16.43 16.89 11.50 12.00 12.50 11.50 12.00 12.50 13.00 12.0 12.00 12.50 13.00 13.50 14.00 14.99 15.46 15.96 16.43 12.50 13.00 13.50 14.09 14.99 15.96 16.42 16.68 17.32 12.50 13.00 13.50 14.00 14.49 15.48 15.96 16.43 16.88 17.33 12.50 13.50 13.50 14.00 14.49 15.48 15.76 16.43 16.89 17.33 12.5 13.0 13.5 14.0 14.3 15.0 16.0 16.0 13.00 13.50 14.00 14.49 14.99 15.47 15.95 16.42 16.87 17.31 13.00 13.50 13.50 14.00 14.50 14.99 14.00 14.00 14.49 15.47 15.95 16.42 16.88 17.32 17.74 18.54 14.49 14.99 15.47 15.95 16.42 14.49 14.99 15.47 15.95 16.42 16.88 17.32 17.75 18.15 18.55 18.92 15.46 15.96 16.43 16.87 17.31 17.5 17.34 17.77 17.73 18.13 18.52 18.89 19.24 19.57 19.69 20.20 17.76 18.17 18.56 18.94 19.30 19.65 19.65 20.30 20.40 20.40 17.77 18.19 18.97 19.34 19.69 20.03 20.35 20.46 20.97 17.73 18.14 18.53 18.90 19.25 19.39 19.91 20.32 20.57 16.18 16.57 16.95 19.66 20.00 20.32 20.62 20.62 21.71 21.48 21.75 10.18 18.16 18.15 19.0 18.91 19.27 19.60 19.93 20.24 20.54 20.83 21.11 21.37 21.68 72.13 22.37 22.48 22.48 18.93 10.98 10.0 20.3 19.33 19.35 19.28 19.62 19.93 20.26 20.36 21.13 21.40 21.46 21.72 27.16 19.29 19.63 19.96 20.28 20.58 20.88 21.14 71.43 21.69 21.75 20.01 20.33 20.44 20.94 21.23 20.04 ?1.3 ?7.0 20.37 22.5 23.0 23.5 20.76 20.59 71.08 21.53 21.60 22.07 22.32 22.37 21.37 21.37 21.67 21.46 21.72 21.98 21.51 21.78 72.04 74.0 74.3 73.0 21.60 55.70 55.70 21.85 71.77 27.70 27.44 27.47 27.91, 27.13 27.13 27.19 27.77 71.07 77.06 22.29 72.97 72.13 77.77 72.67 72.11 77.11 77.01 77.74 27.51 72.79 72.98 73.21 37.0 37.3 34.0 34.3 37.0 22.61 22.33 22.36 22.79 22.54 22.78 22.64 22.87 21.09 21.11 21.11 22.42 23.02 23.25 23.46 23.70 23,19 23,35 23,56 23,77 24,01 24,23 23.29 23.52 -23.74 23.76 .73.01 23.22 23.43 23.44 23.44 23.44 24.64 23.64 23.67 24.09 23.18 23.39 23.39 23.27 23.48 23.69 23.69 21.40 21.41 23.41 23.92 24.13 24.34 10.7 71.30 24.18 10.19 24.23 24.29

ARRIVANCE FLOR I

OR WATERLEVEL TABLE (KOAN) ...

C UNIT: M 1

CUNIT: M >

H2 : DAM UPSTREAM WATERLEVEL (M) NoA : GATE OPENESS (M) -- NeA -H2 121.0 122.0 123.0 125.0 126.0 127.0 128.0 130,0 129.0 11.00 11.50 12.00 12.50 13.00 11.0 11.00 11.00 11.00 11.00 11.00 11.00 11.00 11.50 12.00 12.50 13.00 11.00 11.00 11.5 12.0 12.5 11.50 11.50 12.00 12.50 13.00 11.50 12.00 12.50 13.50 11.50 12.00 12.50 11.50 12.00 12.50 13.00 13.50 11.50 11.50 12.00 12.50 13.00 11.50 12.50 12.50 12.50 13.00 13.50 13.0 13.00 13.00 13.50 14.00 14.50 14.99 15.48 15.97 16.44 11.50 13.50 13.50 14.00 14.50 14.99 13.48 15.96 16.44 16.90 17.35 13.50 14.00 14.50 14.99 15.48 15.96 16.44 16.90 17.36 17.79 14.0 14.5 15.0 13.70 14.00 14.99 15.48 15.97 16.44 16.91 17.36 17.80 14.00 13.30 14.00 14.30 14.99 15.48 15.97 16.44 16.91 14.00 13.50 14.00 14.50 14.99 15.46 15.97 16.44 16.91 14.00 14.99 15.48 15.96 16.44 16.90 17.35 17.79 18.21 14.00 14.00 14.50 14.99 15.46 15.97 14.00 14.50 14.99 15.48 15.97 14.99 15.48 15.96 16.43 15.5 16.5 16.45 16.92 17.37 16.45 16.91 17.37 17.81 18.24 17.5 18.0 18.5 19.0 17.35 17.36 17.81 18.23 18.65 17.36 17.80 16.22 18.63 19.03 19.40 19.77 18.60 18.60 18.99 19.36 16.21 18.24 18.65 19.03 19.43 19.80 20.50 20.83 21.45 21.45 22.02 22.32 22.59 22.32 22.32 22.32 22.32 22.32 22.43 23.43 24.43 18.23 18.64 19.04 19.41 19.78 20.13 20.47 20.79 18.25 18,63 19.01 19.38 19.74 20.09 18.66 19.00 19.37 19.73 19.02 19.07 19.06 20.0 20.5 21.0 19.42 19.79 20.14 20.48 20.61 19.39 19.76 20.10 19.44 19.81 20.17 19.83 20.18 20.53 20.40 20.72 21.03 21.32 20.06 20.39 21.5 20.42 20.74 21.05 20.44 20.45 20.51 20.86 22.5 21.01 21.07 21.37 21.66 21.94 22.21 22.40 21.09 21.39 21.66 21.11 21.41 21.70 21.13 21.43 21.73 21.18 21.63 21.63 21.91 22.18 22.45 21.30 21.61 23.5 21.58 21.96 21.96 22.24 22.31 22.77 23.03 21,70 21,99 22,27 72,54 22,80 23,06 21.73 22.01 22.29 22.57 22.63 21.89 22.15 22.42 22.67 22.92 23.17 23.64 23.67 22.06 22.09 22.13 24.5 22.35 22.62 22.69 22.37 22.65 22.92 25.0 22.40 22.74 22.99 23.24 23.48 23.72 23.95 24.18 22.71 22.76 23.20 23.45 23.68 22.64 22.89 23.13 23.37 26.0 23.19 23.45 23.70 23.95 23.09 23.09 23.34 23.39 23.64 24.07 24.31 24.34 24.76 23.28 23.52 23.76 23.99 24.22 26.5 23.31 23.41 23.60 23.63 24.05 24.27 27.5 23.80 24.03 24.27 23.91 73.91 24.14 24.36 24.19 28.5 24.10 24.41 24.45 24,49 24.66 29.5 24.49 24.53 74.81

(U : UNDROWNED FLOW)

.. WATERLEVEL TABLE (KOAN) ...

H2 : DAM UPSTREAM WATERLEVEL (M) N=A : GATE OPENESS (M) 134₁0 -- NeA --H2 131.0 132.0 133.0 135.0 136.0 137.0 138.0 139.0 11.00 11.0 11.00 11.00 11.00 11.00 11,00 11.00 11.00 11.00 11.00 11.50 12.00 12.50 11.50 12.00 12.50 11.50 12.00 12.50 11.50 12.00 12.50 11.50 12.00 12.50 11.50 12.00 12.50 11.50 12.00 12.50 11.50 12.00 12.50 13.00 13.50 11.50 11.50 12.0 12.50 12.50 12.50 13.00 13.50 14.00 14.50 14.79 15.49 15.97 13.0 13.00 13.00 13.00 13.00 13.00 13,00 13.50 13.50 13.50 13.50 14.00 14.50 15.49 15.45 16.45 17.38 17.84 18.27 14.0 14.5 15.0 15.5 16.0 14.00 14.50 14.79 15.48 15.97 14.00 14.30 14.79 15.48 14.00 14.50 14.99 15.49 14.00 14.50 14.99 15.49 15.49 14.00 14.50 14.99 15.49 15.46 14.00 14.00 14.50 14.99 15.49 15.97 14.50 14.99 15.48 15.97 14.50 15.48 16.45 16.92 17.37 17.82 18.25 16.45 16.92 17.38 16.45 16.45 16.45 16.45 16.93 17.39 17.84 18.28 18.71 19.12 16.92 17.38 17.82 18.26 18.68 16.93 17.39 17.84 18.28 16.93 17.39 17.89 17.0 16.93 16.93 17,36 17.84 18.28 18.70 14.0 17.83 17.83 17.85 18.29 18.72 18.5 19.0 19.5 18.68 18.69 18.68 19.09 19.48 19.86 20.22 20.57 20.91 71.24 18.69 19.10 19.49 19.87 20.23 20.59 20.93 21.25 21.57 19.13 19.53 19.92 19.14 19.54 19.93 19.08 19.08 19.11 19.11 19,13 19,52 19,91 20,28 20,69 21,32 21,65 21,96 21,96 72,57 72,86 73,15 23,43 23,43 20.0 19.46 19.47 19.85 20.21 20.56 20.90 21.22 21.53 21.84 19.88 19.84 19.69 19.90 21.0 21.5 22.0 22.5 20.24 20.60 20.94 21.27 21.59 21.90 22.20 22.50 22.78 20.54 20.88 21.20 20.61 20.96 21,29 20.63 20.97 21.30 20.65 20.66 21.00 21.02 21.51 21.63 21.68 21.98 22.29 22.59 22.00 21.92 22.23 22.52 22.81 23.5 21.86 24.0 24.5 25.0 25.5 26.0 22.13 22.42 22.71 22.98 22.16 22.45 22.73 23.01 22.18 22.47 22.76 23.04 22.11 22.25 22.31 22.62 22.84 22.89 22.68 23.17 23.46 23.73 23.20 23.48 23.76 23.12 23.07 23.25 23.51 23.77 23.22 23.2B 23.31 23.34 23.37 23.67 23.94 24.20 24.45 24.70 23.61 23.87 24.13 24.38 26.5 27.0 23.48 23.54 23.55 23.64 24.03 24.30 24.56 24.81 23,98 24,23 24,47 24,71 24.06 24.31 24.55 24.79 24.23 24.49 24.74 24.26 24.52 24.78 27.5 28.0 28.5 24.02 24.27 24.51 24.09 24.34 24.39 24,16 24,42 24,67 24.63 24.87 25.11 24.75 24.91 25.15 24.99 25.23 25.07 24.95 25.03 25.07 25.19 24.94 25.02 . 29.5

(U : UNDROWNED FLOW)

.. WATERLEVEL TABLE (KOAN) .. (UNIT: M)

		. WATERLE	AEF LYBEE	(KOAM)	••	(0/1111 //	•			
						H2 N##		STREAM WAT PENESS (P		(H)
					- N#A					
	141.0	142.0	143.0	144.0	145.0	146.0	147.0	148.0	149.0	150,0
-3	,						11.00	11.00	11.00	11.00
11.0	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11,00 11,50	11.50	11.50	11,50	11.50
ii >	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00
12.0	12.00	15.00	12.00	12.00	12.00 12.50	12.50	12.50	12.50	12.50	12.50
12.5	12.50	12.50	12.50	12.50	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00
13.0	13.00	13.00	13.00	13.00 13.50	13.50	13.50	13,50	13.50	13.50	13,50
13.5	13.50	13.50	13.50	14.00	14.00	14,00	14.00	14.00	14.00	14.00
14,0	14.00	14.00	14.00	14.50	14.50	14.50	14.50	14.50	14.50	14.50
14.5	14.50	14.50	14.50	14.99	14.99	14.99	14.99	14.97	14.99	14.99
15.0	14,99	14.99	14,99	15.49	15.49	15,49	15,49	15.49	15.49	15.49
15.5	15.49	15.49	15.49	15.98	15.98	15,96	15.98	15.98	15.98	15.98
16.0	15.98	15.98	15.98	16.46	16.46	16,46	16.46	16.46	16.46	16.46
16.5	16.46	16.46	16.46	16.94	16.94	16,94	16.94	16,94	16.94	16.94
17.0	16.93	16.93	16.94	17.40	17.41	17.41	17,41	17.41	17.41	17,41
17.5	17.40	17.40	17.40	17.86	17.86	17.87	17.67	17.67	17.87	17.80
18.0	17.65	17.86	17.86		16.31	18.31	18.32	18.32	18.32	18.33
18.5	18.30	18.30	18.30	18.31	18.75	18.75	18,75	18.76	18.76	16.77
19.0	18.73	18.73	16.74	18.74	19.17	19.17	19,18	19.18	19.19	19,19
19.5	19,14	19,15	19.16	19.16	19,57	19,58	19,59	19.59	19.60	19.61
20.0	19.55	19,55	19.56	19.57 19.96	19.97	19.98	19,99	19.99	20.00	20.01
20.5	19.94	19.94	19.95		20.35	20.36	20.37	20.18	20.39	20.40
21.0	20.31	20.32	20,33	20.34	20.72	20.73	20.75	20.76	20,77	20.75
21.5	20.68	20.69	20.70	20.71		21.10	21.11	21,12	21.13	21.14
22.0	21.03	21.04	21.06	21.07	21.08 21.43	21.44	21.46	21.47	21.49	21,50
22.5	21.37	21.38	21.40	21.41		21.78	21.80	21.81	21.83	21.84
23.0	21.70	21.72	21.73	21.75	21.77	22.11	22.13	22,15	22.16	22,18
23.5	22.02	22.04	22.06	22.08	22.09	22.43	22.45	22.47	22.49	22.51
24.0	22.33	22.35	22.37	22.39	22.41 22.73	22.75	22.77	22.79	22.81	22.83
24.5	22.64	22.66	22.68	22.70		23.05	23.00	23.10	23.12	23.14
25.0	22.94	22.96	72.98	23.01	23.03	23.35	23.36	23.40	23.43	23.45
25.5	23.23	\$3.55	23.28	23.30		23.65	23.67	23.70	23.72	23.75
26.0	23.51	23.54	23.57	23.59	23.62	23.03	23.96	23.99	24.02	24.04
26.5	23.79	23.82	23.85	23,86	23.91		24.24	24.27	24.30	24.33
27.0	24.06	24.09	24.13	74 - 14	24.19	24.22 24.49	24.52	24.55	24.58	24.61
27.5	24.33	24.36	24,40	24.43	24.46	24.76	24.79	24.03	24.86	24.89
28.0	24.59	24.63	24.66	24.70	24.73		25.06	25.10	25.13	25.16
28.5	24,85	24.49	24.92	24,96	24.99	25.03	25.32	25.36	25,40	25.43
29.0	25.10	25 • 14	25.18	25.22	25.25	25.29	25.54	25.62	25.66	25.69
29.5	25.35	25.39	25.43	25.47	25.51	25.55	23138	23142	17100	4-107

(U : UNDROWNED FLOW)

	•	. WATERLE	VEL TABLE	(KDAH)	••	C UNIT: M	•			
						H2 N=/		PSTREAM WAT OPENESS (I		CH)
				-	- HeA					
H2	151.0	152.0	153.0	154.0	155.0	156.0	157.0	158.0	159.0	140.0
11.0	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11,00	11.00	11,00
11.5	11,50	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	11,50
12.0	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00
12.5	12.50	12.50	12.50	12,50	12.50	12.50	12.50	12,50	12.50	12,50
13.0	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13,00	13.00	13.00
13.5	13,50	13.50	13,50	13.50	13.50	13.50	13,50	13.30	13.50	13.50
14.0	14.00	14,00	14.00	14.00	14.00	14.00	14,00	14,00	14.00	14.00
14.5	14.50	14.50	14.50	14.50	14.50	14.50	14.50	14.50	14.50	14.50
15.0	14.99	15.00	15.00	15.00	15.00	15,00	15.00	15,00	15,00	15.00
15.5	15,49	15.49	15.49	15.49	15.49	15,49	15.49	15,49	15,49	15.49
16.0	15.98	15.98	15.98	15,98	15.98	15.96	15.98	15,98	15.98	15.98
16,5	16.46	16.47	16.47	16.47	16.47	16.47	14.47	14,47	16.47	16.47
17.0	16.94	16,95	16.95	16.95	16,95	16.95	16.95	16.95	16.95	16.95
17.5	17.42	17.42	17.42	17.42	17.42	17.42	17,42	17,43	17.43	17:43
11.0	17.88	17.88	17.88	17.88	17.89	17.69	17.09	17,69	17.89	17.90
10.5	18.33	18.33	18.34	18.34	18.34	18,34	10.35	16.35	10.35	10.35
19.0	18.77	18.77	18.78	18.78	18.79	18.79	10.79	10.60	10.60	16.80
19.5	19.20	19.20	19.21	19.21	19.22	19,22	19.23	19.23	19.24	19.24
20.0	19.61	19.62	19.63	19.65	17.44	17.64	19.45	19.65	19.66	19.66
20.5	20.02	20.03	20.03	20.04	20.05	20.03	20.06	20.07	20.07	20.08
21.0	20.41	20.42	20,43	20.43	20.44	20.45	20,46	20.47	20.47	20.48
71.5	20.79	20.80	20,81	20.82	20.43	20.04	20,85	20,86	20.67	20.87
22.0	21.16	21.17	21.10	71.19	21.20	21.21	21.27	21.23	21.24	21.25
22.5	21.51	21.55	21,54	21.55	21.56	21.50	21,59	21,40	21.41	21.62
23.0	21.06	21.67	21.09	21.40	21.92	21.93	21.94	21.94	21.97	21.99
23.5	22.20	22.71	22.23	22.25	22.24	22,28	22.29	22.31	22.32	22,34
24.0	22.53	22.99	72.56	22.50	72.40	22.42	22.43	22,65	22.67	22.60
74.5	27.65	22.87	27.89	22.91	22.93	72.95	22.96	22.98	23.00	23.02
25.0	23.16	23.19	23.21	21.23	23.25	73.27	23.29	23.31	23.33	23.35
25,5	23.47	23.30	23.32	21.30	21.54	21.19	23.41	23.63	23.65	23,67
74.0	23.77	23.40	21.02	21.65	23.67	23.49	23.92	23.94	23.96	23.19
26.5	24.07	24.10	14.17	74.15	24.17	24.20	24.22	24.25	24.27	24.30
27.0	24.36	24.35	791.01	24,44	24.47	24.50	24.52	24,55	24.57	24.60
27.5	24,44	10.07	10.10	24.73	14.74	24.19	24.82	24,84	24.87	24,90
74.0	74.77	70.97	24.99	11.01	29.04	75.07	25.10	25.13	25.16	25.19
30.5	27.10	27.21	21.24	14.29	25.32	29,36	25.39	25.42	25.45	25,48
29.0	27.47	77.55	25.55	21.17	21.60	75.63	25.47	25.70	25.73	25.76
27.5	27.23	41.11	39.65	37.44	23.47	75.91	25.94	23.97	26.01	26.04

the recession ston to

-- WATERLEVEL TABLE (KOAN) -- (UNIT: M)

H2 : DAM UPSTREAM WATERLEVEL (M) NoA : GATE OPENESS (M) 164.0 -- NeA --162.0 н2 161.0 163.0 165.0 166.0 167.0 168.0 169.0 170.0 11.0 11.5 12.0 12.5 13.0 13.5 14.0 14.5 15.0 11.00 11.50 12.00 13.00 13.50 14.00 15.98 16.47 17.43 17.43 17.43 17.43 17.43 17.43 11.00 11.50 12.00 11.00 11.00 11.50 12.50 13.00 13.50 13.50 13.50 13.50 15.49 15.98 16.96 17.43 17.43 17.90 18.36 19.68 20.10 20.91 20.91 20.91 21.69 22.74 23.76 22.37 23.42 23.75 24.39 24.70 11.00 11.50 12.00 11.00 11.50 12.00 11.00 11.50 12.00 11.00 11.00 11.00 11.50 11.50 11,50 11.50 12.50 13.00 13.50 14.00 14.50 12.50 13.50 13.50 14.00 14.50 15.49 15.49 16.47 16.47 17.43 17.93 17.93 20.10 20.50 20.90 21.28 21.28 13.50 13.00 13.50 14.00 14.50 15.00 15.49 16.47 16.96 17.44 11.88 19.27 19.70 20.13 20.13 20.13 21.71 22.08 22.43 22.43 22.43 23.15 22.43 23.43 24.46 24.46 24.47 25.41 26.02 12.50 13.00 13.50 12.50 12.50 12.50 12.50 13.50 14.00 15.49 16.47 16.47 16.43 17.49 10.49 10.49 10.49 20.50 20 13.50 14.00 14.50 13.50 14.00 14.50 13.50 14.50 15.49 15.49 16.47 16.43 17.90 18.37 19.26 19.69 20.52 21.30 21.68 27.05 22.41 27.76 23.77 14.00 14.50 15.00 15.00 15.98 16.47 16.96 17.48 17.89 19.69 20.12 20.12 20.52 15.00 15.49 16.47 16.96 17.44 17.91 18.82 19.27 19.20 19.20 20.12 20.53 21.32 21.37 22.43 22.43 22.44 23.48 23.48 24.46 24.46 24.77 22.58 15,00 15,49 16,47 16,46 17,44 17,91 18,37 19,71 20,54 20,54 20,54 21,72 22,10 22,46 22,82 22,17 23,17 23,83 24,83 15.00 15.49 15.99 16.48 16.96 17.44 17.91 18.38 18.83 16.5 17.5 18.5 19.0 19.5 20.0 20.5 21.0 21.5 22.0 22.5 19.67 20.14 20.49 20.88 21.76 21.64 22.00 20.96 21.35 21.73 21.73 22.11 22.47 22.83 23.18 23.53 23.0 23.3 24.0 22.00 22.35 22.70 23.04 23.37 23.69 22.38 22.73 23.07 23.40 23.73 24.05 24.37 24.67 24.67 25.97 25.97 24.5 23.87 25.5 4.01 24.18 24.50 24.82 25.13 25.44 25.74 26.03 26.32 24.52 24.84 25.15 25.46 25.76 26.06 26.5. 24.32 24.62 24.92 25.22 25.51 25.79 27.0 27.5 28.0 25.00 25.30 25.60 25.89 28.5 24.35 26.07 26.11 26.14 26.17 26.20 26.26

(U : UNDROWNED FLOW)

.. WATERLEVEL TABLE (KOAN) ... C UNITE H 3

						NAA : GATE OPENESS (M)								
	•													
					NeA				179.0	180.0				
H2	171.0	. 172.0	173.0	174.0	175.0	176.0	177.0	178.0	114.0	100.0				
11.0	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00				
	11.30	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50				
.11.5	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00				
17.0		12.50	12.50	12.50	12.50	12.50	12.50	12,50	12.50	12.50				
12.5	12.50		13.00	13,00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00				
13.0	13.00	13.00		13.50	13.50	13.50	13.50	13,50	13.50	13.50				
13.5	13.50	13.50	13.50	14.00	14.00	14,00	14.00	14,00	14.00	14.00				
14.0	14,00	14.00	14.00	14.50	14.50	14.50	14,50	14.50	14,50	14,50				
14.5	14,50	14.50	14.50		15.00	13.00	15.00	15.00	15.00	15.00				
15.0	15.00	15.00	15.00	15.00	15.49	15.49	15,49	15.49	15.49	15,49				
15.5	15,49	15,49	15.49	15.49	15.99	15.99	15,99	15.99	15.99	15.99				
16.0	15.99	15.99	15,99	15.99		16.48	16,48	16.48	16.48	16.48				
16,5	16.48	16.48	16.48	16,48	16.48		16.96	16,97	16.97	16,97				
17.0	16.96	16.96	16.96	16.96	16.96	16.96	17.45	17,45	17.45	17,45				
. 17.5	17.44	. 17.44	17.44	17.44	17.44	17.44		17,92	17.92	17,93				
18.0	17,91	17.92	17,92	17.92	17.92	17,92	17,92	18.39	18.39	16.39				
18.5	18.38	18.38	18.38	18.38	18.39	10.39	18.39		18.85	18.86				
19.0	16.83	10,64	18.84	16.54	18.84	16.65	18.85	18.85	19.31	19,31				
19.5	19.28	19.28	19.29	19.29	19.29	19.30	19,30	19.30	19.75	19.75				
20.0	19.72	19.72	19.72	19.73	19.73	19,74	19.74	19.74		20,19				
20.5	20.14	20.15	20.15	20.16	20.16	20.17	20.17	20.18	20.18	20.61				
21.0	20.56	20.56	20.57	20.58	20.58	20.59	20.59	20.60	20,60	21.03				
21.5	20.96	20.97	20.98	20,99	20.99	21.00	21.01	21.01	21.02					
22.0	21.36	21.37	21.37	21.38	21.39	21,40	21.41	21,41	21.42	21.43				
22.5	21.74	21,75	21.76	21.77	21.78	21,79	21.80	21.81	21.82	21.62				
23.0	22.12	22.13	22.14	22.15	22.16	22.17	22.18	72.19	55.50	22.21				
23.3	22.49	22.50	22.51	22.52	22.53	22.55	22.56	22.57	22.58	22.59				
24.0	22.85	22.86	22.87	22.89	22.90	22.91	22.93	22,94	22.95	22.96				
24.5	23.20	23.21	23.23	23.24	23.26	23.27	23.29	23.30	23.32	23.33				
25.0	23.54	23.56	23,58	23.59	23.61	23.63	23,64	23.66	23.67	23.69				
	23.86	23,90	23.92	23.94	23,95	23,97	23.99	24.01	24.02	24.04				
25.5	24.22	24.24	24.25	24.27	24.29	24,31	24.33	24,35	24.37	24.38				
26.0		24.56	24,58	24.60	24.62	24.64	24,66	24,68	24.70	24.72				
.26.5	24.54	24.89	24.91	24.93	24.95	24.97	24.99	25.01	25.03	25.04				
27.0	24,86		25.22	25.25	25.27	25.29	25.32	25.34	25.36	25.34				
27.5	25.18	25.20	25.34	25.56	25.59	25.61	25.63	25.66	25.68	25.70				
28.0	25.49	25.51		25.87	25.90	25.92	25.95	25.97	26.00	26.02				
28.5	25.79	25.82	25.84	26.17	26.20	26.23	26.25	26.28	26.31	26.33				
29.0	26.09	26.12	26.15		26.50		26.56	26.59	26.61	26.64				
_29.5	26.38	26.41	26.44	26.47	< 0 . JU	. 20133			<u>-</u>					

H2 : DAM UPSTREAM WATERLEVEL (M)

(U : UNDROWNED FLOW)

						H2 Ne/		PSTREAM WAT PENESS (F	(M)	
					- N=A					
»2	181.0	182.0	183.0	184.0	185.0	186.0	187.0	158.0	189.0	190.0
	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00
11.0	11.50	11,50	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50
32.0	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00
12.5	12.50	12.50	12.50	12.50	12.50	12.50	12.50	12.50	12.50	12.50
13.0	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00
13.5	13,50	13,50	13,50	13.50	13.50	13.50	13.50	13.50	13,50	13.50
	14.00	14.00	14.00	14.00	14.00	14.00	14.00	14,00	14.00	14.00
14.0	14.50	14.50	14.50	14.50	14.50	14.50	14.50	14.50	14.50	14.50
15.0	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00
	15.49	15.49	15.49	15.49	15,49	15.49	15,49	15.49	15.49	15.49
15.5	13.99	15.99	15.99	15.99	15,99	15.99	15.99	15.99	15,99	15.99
16.0		15.48	16.48	16.48	16.48	16.48	16.48	16,48	16.48	16,48
16.5	16.48		16.97	16,97	16.97	16.97	16.97	16.97	16.97	16.97
17.0	16.97	16.97	17.45	17.45	17.45	17.45	17,45	17.45	17,46	17.46
17.5	17.45	17.45	17.93	17.93	17.95	17.93	17.93	17.93	17.93	17.94
18.0	17.93	17.93		18.40	18,40	18.40	18,40	10.41	18.41	10,41
10.5	16.40	18,40	16.40		18.87	18.87	18.87	18.67	18.87	18.65
19.0	16.86	18.86	18.86	18.86	19.32	19.32	19.33	19.33	19.33	19.33
19.5	19.31	19.31	19.32	19.32		19.77	19.78	19.76	19.78	19.78
50.0	19.76	19.76	19.76	19.77	19.77 20.21	20.21	20.21	20.22	20.22	20.23
20.5	20.19	20.19	20.20	20.20		20.64	20.65	20.65	20.65	20.44
21,0	20.61	20.62	20,63	20,63	20.64		21.07	21.07	21.08	21.08
21.5	21.03	21.04	21.04	21.05	21.06	21.06	21,46	21.49	21.49	21.30
22.0	21.44	21.44	21.45	21,46	21.47	21,47		21.69	21.90	21.90
22.5	21.83	21.84	21.85	21.86	21.67	21.87	21.88		22.30	22.30
23.0	22.22	22.23	72.24	22.25	22.26	22.27	22.26	22.29	22.69	22,69
23.5	22.60	22.61	22.62	22.63	22.65	22.66	22.67	22.68		23.08
24.0	72.98	22,99	23.00	23.01	23.02	23.04	23.05	23.06	23.07	23.46
24.5	23.34	23.36	23.37	23.38	23.39	23.41	23.42	23.43	23,44	
25.0	23.70	23.72	23.73	23.75	23.76	23,77	23.79	23,80	23.81	23.83
25.5	24,03	24.07	74.09	24.10	24.12	24.13	24.15	24.16	24.18	24.19
26.0	24,40	24.42	24.44	24,45	24,47	24,49	24,50	24.52	24.53	24.55
26.5	24.74	24.76	24.78	24.80	24.81	24.83	24.85	24.87	24.88	24.90
27.0	25,08	25.10	75.11	25.13	25.15	25.17	25.19	25.21	25.23	25.25
27.5	25.40	25.43	25.45	25,47	25.49	25.51	25.53	23.55	25.57	25.59
28.0	25.73	25.75	25.77	25.79	25.82	25.84	25.86	25.88	25.90	25.92
28.5	26,05	26.07	76.09	26.12	26.14	26.16	26.19	26,21	26.23	26.25
29.0	26.36	24.38	26.41	26,43	26,46	26,48	26.51	26,53	26.56	26.58
29.5	24.67	26.69	26.72	26.75	26.77	26.80	26.82	24.85	26.87	26.90
		•	U : UNDRO	WHED FLOW	>					

	•	- WATERLE	VEL TABLE	(KOAN)	••	(UNIT: H	,			
						H2 Ne/		PSTREAM WAT PENESS (P		(H)
				•	- N+A					
'H2	191.0	192.0	193.0	194.0	195.0	196.0	197.0	198.0	199.Q	200.0
11.0	11,00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00
11.5	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	11,50	11.50
12.0	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00
12.5	12.50	12.50	12.50	12.50	12.50	12.50	12.50	12.50	12.50	12.50
13.0	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00
13.5	13.50	13.50	13,50	13.50	13.50	13.50	13.50	13.50	13,50	13.50
14.0	14.00	14.00	14.00	14.00	14.00	14.00	14.00	14.00	14.00	14.00
14.5	14.50	14,50	14.50	14.50	14.50	14.50	14.50	14.50	14.50	14,50
15.0	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00
15.5	15.49	15.49	15.49	15.49	15.49	15,49	15.50	15,50	15.50	13.50
16.0	15.99	15.99	15.99	15.99	15,99	15,99	15.99	15.99	15.99	15.99
16.5	16,46	16.48	16.48	16.48	16.48	16.48	16.48	16.48	16.48	16.45
17.0	16.97	16.97	16.97	16.97	16.97	16,97	16.97	10.97	16.98	16,98
17.5	17.46	17.46	17.46	17.46	17.46	17.46	17,46	17.46	17.46	17,46
10.0	17.94	17,94	17.94	17.94	17,94	17,94	17.94	17.94	17.94	17,94
16.5	16.41	18.41	18.41	18.41	18.42	18.42	18.42	18.42	14.42	18.42
14.0	18.88	18.68	18.08	18.88	18.88	18.89	18.69	18.89	10.89	28.67
19.3	19.34	19.34	19.34	19.34	19.35	19.35	19.35	17.35	19.35	19.34
20.0	19.79	19.79	19.79	19.80	19.80	19.80	19.60	19.81	19.61	17.81
20.5	20.23	20.23	20.24	20.24	20.24	20.25	20.25	20.25	20.26	20.24
21.0	20.66	20.67	20,67	20.68	20.68	20.49	20.69	20.69	20.70	20.70
31.5	71.09	21.09	21.10	21.10	21.11	21.11	21.12	21.12	21.13	21.13
22.0	21.50	21,51	21.52	21.52	21.53	21.53	21.54	21.55	21.55	21.54
22.5	21.91	21,92	21.93	21.93	21.94	21.93	21.95	21.96	21.97	21.97
23.0	22.31	22.32	22.33	22.34	22.34	22.55	22.36	22.37	22.30	22.34
23.5	22.70	22.71	22.72	22.73	22.74	22.75	22.76	22.77	22.78	22.74
24.0	23.09	23.10	23.11	23.12	23.13	73.14	23.15	23.16	23.17	23.10
74.5	23.47	23,48	23.49	23.50	23.31	23 33	23.54	23.55	23.56	23.57
25.0	23.84	73.85	23.87	23.86	23.49	73.90	23.91	23.73	23.94	23.95
25.5	24.21	24.22	24.23	24.25	24.76	24.27	24.29	24,30	24.31	24.33
26.0	24.56	24.58	24,59	24.61	24.42	24.64	24.65	24,67	24.48	24.70
26.5	24.92	24.93	24.95	24.97	24.46	25,00	25.01	23.03	25,04	25.06
27.0	25.27	75.78	25.10	21.32	23.30	79,35	25.37	25.39	25,40	25.42
27.5	25.61	25.63	25.44	29.44	25.40	25.70	25.72	25.74	25.75	25.77
26.0	25,94	25,94	23.98	30.00	70.07	24.04	26.04	24.04	24.10	26.12
20.3	76.24	24,15	24.72	20.34	24.34	74.54	26.40	26.42	24.44	26,46
24.0	74.40	24.42	74.45	34.47	74.49	24.71	26.74	26.76	26.76	26.00
27.3	36.93	34.45	34.97	11.00	27.02	27.04	27.07	27.09	27.11	27.13

E M 1 MACROMARD FLOW 3

						H2 Ne		PSTREAM WA		(H)
					- N#A					
H2	201.0	202.0	203.0	204.0	205.0	206.0	207.0	208.0	209.0	210.0
11.0	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00	11.00		
.11.5	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50	11.50		11.00	11.00
12.0	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00	12.00	11.50	11.50	11.50
12.5	12.50	12.50	12.50	12.50	12.50	12.50	12.50	12.00	12.00	12.00
13.0	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00	13.00		12.50	12.50	12.50
13.5	13.50	13.50	13,50	13.50	13.50	13.50	13.00	13.00	13.00	13.00
14.0	14.00	14.00	14,00	14.00	14,00	14.00	13.50	13.50	13,50	13.50
14.5	14.50	14.50	14.50	14.50	14.50		14.00	14,00	14.00	14.00
15.0	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00	14.50	14.50	14.50	14.50	14.50
15.5	15.50	15.50	15.50	15,50	15.50	15.00 15.50	15.00	15.00	15.00	15.00
16,0	15.99	15,99	15,99	15.99	15.99		15.50	15.50	15.50	15.50
16.5	16.48	16.49	16.49	16.49	16.49	15.99	15.99	15.99	15.99	15.99
17.0	16,98	16.98	16.98	16.98		16,49	16.49	16,49	16,49	16.49
17.5	17.46	17.46	17.46	17.46	16.98	16,98	16.98	16.98	16.98	16.98
18.0	17,95	17.95	17.95	17.95	17.46	17.47	17:47	17.47	17,47	17.47
18.5	16.42	10.42	18.42	18.43	17.95	17.95	17.95	17.95	17.95	17,95
19.0	18.89	18.90	18.90		18.43	18.43	18.43	18.43	18.43	18.43
19.5	19.36	19.36	19.36	18.90	18,90	18.90	18.90	18.90	18.91	18.91
20.0	19.81	19.82		19.36	19.37	19.37	19.37	19,37	19.37	19.37
20.5	20.26	20.27	19.82	19.82	19.02	19.83	19.83	19.83	19.83	19.84
21.0	20.70	20.71	20.27	20.27	20.28	20.28	20.28	20.26	20.29	20.29
21.5	21.14		20.71	20.72	20.72	20.72	20.73	20.73	20.73	20.74
22.0	21.56	21.14	21.13	21.15	21.16	21.16	21.16	21.17	21.17	21.16
22.5		21.57	21.57	21.50	21,50	21,59	21.59	21.60	21.60	21.61
23.0	21.98	21.99	21,99	22.00	22.00	22.01	22.02	22.02	22.03	22.03
23.5	22.39	22,40	22.40	22.41	22,42	22.42	22.43	22.44	22,44	22.45
24.0	22.79	22.80	22.81	22.62	22.82	22.83	22.64	22.65	22.86	22,86
24.5	23.19	23.20	23.21	23.22	23.23	23,23	23,24	23,25	23.26	23.27
	23.58	23.59	23.60	23.61	23.62	23.63	23.64	23.65	23.66	23.67
25.0	23.96	23.97	23.98	24,00	24.01	24.02	24.03	24.04	24.05	24.06
25.5	24.34	24.35	24.36	24.38	24.39	24.40	24.41	24,42	24.43	24.45
26.0	24.71	24.72	24.74	24.75	24.76	24.78	24,79	24.80	24.81	24.83
26.5	25.07	25.09	25.10	25.12	25.13	25,15	25.16	25.17	25.19	
27.0	25.43	25.45	25.47	25,48	25.50	25.51	25.53	25.54	25.56	2>.20
27.5	25.79	25.81	25.82	25.84	25,86	25.67	25,89	25.90	22120	23.57
28.0	26,14	26.16	26.17	26.19	26.21	26.23	26.24	26.26	25.92 26.28	23.94
28.5	26.48	26.50	26.52	26.54	26,56	26.58	26.60	26.61	20.25	26.29
29.0	26.82	26.84	26.86	26.88	26.90	26.92	26.94		26.63	26.65
27.3	27.15	27.18	27.20	27.22	27.24	27.26		26.96	26.90	27.00
					4.154	6 · 1 2 V	27.28	27,30	27.32	27.34

(9-4) 基準地点のH-Q曲線の精度向上

模江では華川dam、昭陽江dam、春川dam、衣岩dam、清平dam、寧越、忠州、耜州、楊平、八堂dam、人道橋に基準点を設けて洪水予測計算を行っているが、精度を向上するため各地点の実測資料により予測条件の修正を絶えず行いながら進める必要がある。dam地点については(9-3)項によれば正確に把握できるが、他の地点についてはH-Q曲線の精度を向上させる必要がある。

漢江の洪水予測 system の場合では貯溜関数法により、流域、河道、dam 等を数量 model 化し、洪水を simulate して各予報地点の予測流量を求めることにしているが、究極的には水位に変換して表示する必要がある。また、検証地点で計算により得られる予測値(流量)と水位 telemeter より得られる実測値(水位)から換算される数値(流量)とを比較することが必要なので、水位一流量変換の精度を向上することが必要となる。

とくに第 5 次調査に際しては、洪水予測を一層確実にするため、 telemeter により得られる水位を流量に変換し、これを実測流量として model に input し、実測流量に基づく予測及び model 定数 の修正等を行うこととしたので、この場合は、予測精度が、水位-流量関係の精度に直接左右される。

このように水位流量の関係を知ることは、洪水予報にとって最も基本的なことである。 このことは洪水予報のためばかりでなく、河川計画、dam計画、利水計画等の各種の基本 計画を策定するための基礎資料として、あるいは、河川の適正な維持管理のためにも、で きるだけ正確な水位~流量関係の把握が極めて重要であるということである。

水位及び流量のうち、水位は自記あるいは普通水位計により直接観測できるが、流量については直接観測することができない。このため、河道の場合は水位と流速を観測し、また、dam等の場合は水位とgate 開度などから計算により求めなければならない。

現在、漢江では、dam水位 4 箇所を含め 14 箇所に水位 telemeter が設置されており、その中でも、人道橋、高安、清平、驪州、忠州、寧越の 6 箇所については既に流量が観測され、H-Q curve が作成されている。今後は、これらの 6 地点についてもさらに流量観測を継続し、H-Q curve の精度をより一層高めるとともに、水位-流量関係の得られていない他の水位観測所についても早急に流量を観測することを推奨する。また、damについては、gate 開度及び dam水位等から流入量、放流量等を迅速に求めうる dam水理観測 system を整備することが必要であるが、これは(9-3)で述べた。ここで通常の河道における流量観測について概略述べることにするが、この詳細については建設省「水文観測」を参照されたい。

流量観測には高水観測と低水観測とがあるが、一般に前者には浮子が、後者には流速計が用いられている。ここで、浮子観測について紹介する。

〔参考〕 浮子観測

観測所の設置場所については、次の諸点を考慮する必要がある。

- ① 流路が整正で一様な所
- ② 水位の変化による断面形の変化が急激でない所
- ③ 河床が比較的安定し、洗掘されない所
- ④ 草木などの障害物によって流速が著しく阻害されない所
- ⑤ 観測に便利な所

一定距離を浮子が流下するのに要した時間を測定して流速を求める方法で浮子を投下するために、橋、浮子投下設備、舟などを利用する方法がある。

また、出水は昼夜を問わず起きるので、夜間観測に備えて充分な準備をしておく必要がある。

a) 設 備

浮子投下断面、第1、第2見通し断面は適当な距離を離し、流れの方向に直角になるように設ける。浮子投下断面と第1見通し断面間の流下距離は、浮子が投下されてから流水と同じ速度になるのに必要な距離及び浮子が所定の吃水を保つのに必要な長さとする。第1、第2見通し断面間の流下距離は普通50m以上をとる。

b) 観測回数

洪水波形が描けるように、水位の変動状況に留意し、洪水の上昇時、下降時ともできるだけ数多くの水位に対して測定する。

c) 測定項目

水位、河幅、測線間隔、水深、流速及びそれらの測定時刻

d) 測定方法

浮子の選定:浮子は図-9-4の(1)に示すような竿浮子を使用するが、竿浮子が使用できない時は表面浮子を用いる。竿浮子は水深に応じて表-9-5の(1)の吃水のものを使用するのが望ましい。

横 断 測 量:横断測量は、各見通し断面及び基準水位計の零点高に対し毎年出水前に 定期的に行うとともに、高水後には必ずできるだけ早い時期に実施することが必要 である。

測定の間隔は表-9-4の(2)の数値を越えないようにし、距離の読みはcm単位、許容誤差は1/100以内、高低の読みはmm単位、往復観測の許容誤差は100 mに対し10 mmとする。また、基準ぐいを両岸に設置し、正しい距離は三角測量で求めておく。

流 速 測 定:測線は等間隔または河状に応じて選定し、その数は河幅に応じて表-9-4の(3)にするのが標準である。

流下時間の読みは時計の最小目盛りとする。

水 位 測 定:流速測定の前後には同時に基準水位計及び見通し断面の水位計の水位と

時刻を測定し、水面勾配などを求める。基準水位は毎正時観測も必要である。

e) 流量計算

有効数字:3桁とする。

断 面 積:各区分の平均断面積は第1及び第2見通し断面においてそれぞれ区分される断面の相対応する断面積の平均とする。断面積を計算する場合の水位は各回とも観測の初めと終りの水位の平均とし、区分断面積は台形の和として計算する。

流 速: 浮子の流下時間から求めた流速に更正係数を乗じた値を平均流速を示す 更正流速とする。

流 量:各流速測線の平均流速に区分断面積を乗じた区分流量を総合計する。

f) 照 查

観測値、移記、計算について充分照査を行うとともに、区分断面ごとに水位断面積 曲線、水位流速曲線、時刻流速曲線などを作成し、これら曲線の検討、区分断面相互 間の比較、既往観測曲線との比較を行い、流速測定値、流量計算値の精度を検討し資 料の取捨、修正を行う。

表-9-4の(1) 水深と浮子の吃水及び更正係数

水 深 (m)	0.7 以下	0. 7 ~ 1. 3	1. 3 ~ 2. 6	2. 6 ~ 5. 2	5.2 以上
浮子の吃水(m)	表面浮子	0. 5	1. 0	2. 0	4.0以上
実 正 係 数	0. 85	0. 88	0. 91	0. 94	0. 96

表-9-4の(2) 河幅と横断測量の間隔

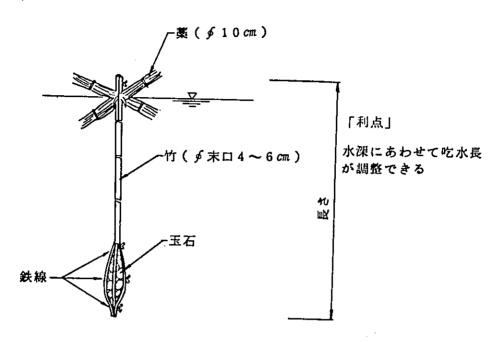
	河	幅	(m)		100	以	下	100 ~ 200	200	以上
88	ve	()	陸	地		5		10		20
間	隔	(m)	水	中		5		5		10

表-9-4の(3) 河幅と流速測線数

Γ	河	幅	(m)	50	以	下	50 ~ 100	100~200	200~400	400~800	800 以上
	測	線	数		3		4	5	6	7	8

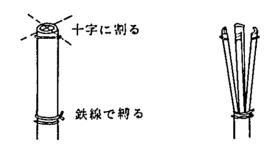
図-9-4の(1) 洪水流量観測用浮子の種類

(1) 竹 浮 子

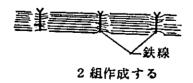


材 料:竹、藁、玉石、鉄線

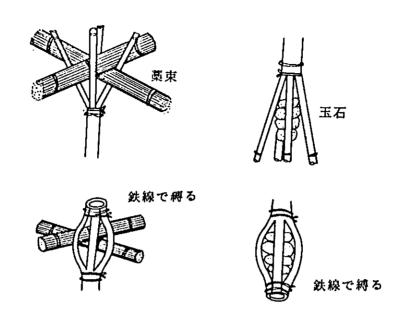
作り方:① 竹の上下の第1節を十字に割り、割れ目の延長を防止するため鉄線で縛る。



② 藁を∮約10cm程度に束ねる。



③ 竹を割った部分に、藁束及び玉石を取り付ける。



④ 夜間観測の場合には、束ねた布にgasolineや重油を吸収させ、浮子の上部に取り付け、点火する。

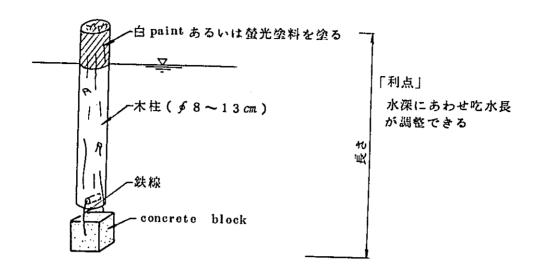


注意事項:竹及び藁束の浮力にあわせ、玉石の重さ、数で調整をとる。

なお、最近では竹の代りにglass fiber poleも使用されている。

また、玉石の代りにconcrete blockを、重さを変え数種類作成しておき、使用する場合もある。

(2) 木柱浮子

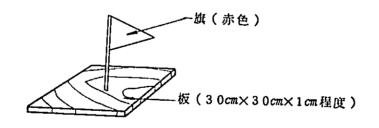


材料:木柱、concrete block、白paint、螢光塗料

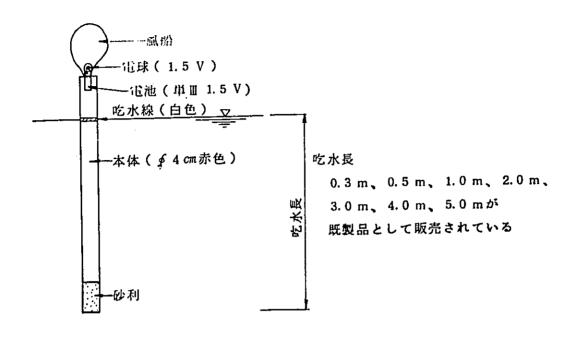
作り方: ① 木柱 (🖋 8 ~ 13 cm)、長さ 30 cm、50 cm、1.0 m、2.0 m 等を用意し、上部に白 paint あるいは夜間用として螢光塗料を塗っておく。

② concrete block を作成する際には、鉄線を埋込んでおき、重さを変化させ数 種類作成しておく。

(3) 板 浮 子

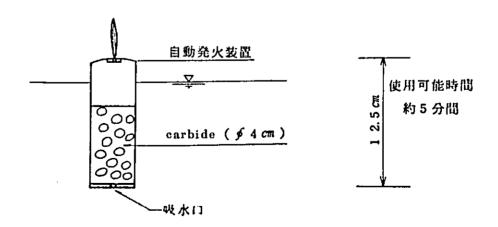


(4) 紙浮子(既成品)



- ① 日中は浮子のみでよいが、河川幅が広い場合には、上部に風船を取り付けて使用してもよい。
- ② 夜間には上部に電池(単Ⅲ、1.5 V)と玉電球(1.5 V)を、また、その上に風船を取り付けて使用する。

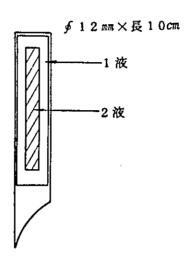
(5) Help light (既成品)



水中に投下すると、吸水口から水が入り、内蔵してある carbide と混合され acetylene gass が発生する。そのgassに自動発火装置で点火される。火の長さは約30cm程度である。

単独では、夜間観測の表面浮子として使用するほかに、竹浮子、紙浮子の吃水部に取り付 け、夜間観測の照明用に使用される。

chemical light (既成品) (6)



STORE BELOW 125°F • KEEP LIGHTSTICK IN THIS PROTECTIVE PACKET UNTIL READY FOR USE

CYALUME Chemical Light is a cold light system composed of two liquids which on combining instantly produce a bright yellow-green light. The reaction does not require oxygen and does not give off heat.



EMERGENCY SAFETY reliable · weatherproof not a source of ignition fades gradually 360° visibility.

- ① 1液、2液を混合させることにより螢光発光する。
- ② 竹浮子、紙浮子の上部に取り付け、夜間観測に使用する。

(9-5) 漢江流出機構の特性の把握

漢江の既往洪水に関する水文資料が極めて少ないので、流出機構の各種定数を定めることができないため、利根川における調査成果を利用して定数を設定した。今後とも調査を進めて、漢江流出機構の特性を把握して定数の修正を行うことが必要である。とくに漢江流域では、保水能力のある山林が比較的少ないと見受けられたが、流出機構の各種定数を検討する必要があると思われる。

なお、河道の貯留関数は、

 $S = KQ^{P}$

S:河道の貯留関数

K、P:河道定数

Q:河道の流量

の形で表わされている。

しかし、さらに精度を向上させるためには、河道の測量結果に基づいて河道の貯留関数を作成するのがよい。すなわち、各河道区間について縦横断測量を行い、その結果に基づいて一定流量がその河道区間を流れた場合について不等流計算を行って、その区間内の貯留量を計算する。この計算を各段階ごとの流量について行って、貯留関数を計算して求める。とくに南漢江、八堂 dam~人道橋間では河道内貯留が極めて大きい区間が見受けられるので、河道貯留関数の精度の向上をはかることが必要である。

この場合、河道の貯留関数が、

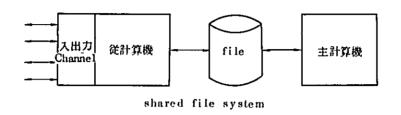
(A₀, A₁, …, A_i, A_n, B₀, B₁, …, B_i, B_nは定数、Q₀, Q₁, …, Q_nは段階の流量)

のLinear の近似式の形で表わされるとすれば予測計算 program の若干の修正により、河道内における洪水流下の追跡計算の精度は相当に髙めることができる。

(9-6) 洪水予警報 systemの改善

(9-6-1) on line real time 処理 system

現在の漢江洪水予警報 system は shared file system と呼ばれる方式で、 telemeter から on line で入力された原始 dataを一旦 disk あるいはMT に落して data 処理用の計算機で前処理を行った後、再び主計算機の disk にたくわえ、 この data により予測計算を行うようになっている。



この shared file systemも real time 処理 systemの一種であるが、現 systemでは 主と従の計算機の間で job が一端中断されてしまい、完全な real time 処理方式とは なっていない。

これを level up するためには、入力 data の形に処理された data が直接必要な所に許容される遅れ時間内に on line で出力するため現行の data 処理 system をより一層整備すること、外界の process に即応的に対処し、予測条件量の修正を行うための feed back 処理方式を確立すること及び job 実行のための program 群相互間の連絡協調をとり、かつ、 program と機器との間を連絡して system 全体の運行を効果的に行うための制御 program の充実とこれを効率よく迅速に行うための CRT display 等の整備が必要である。

なお、on line real time 処理 systemとするには、十分な水文資料による解析、 予測 systemの精度向上が前提となる。

(9-6-2) data 処理 system

data 処理は、telemeter 等により観測収集された data に code 変換、欠測・異常値の補完・補正、data の整理及び file の作成等を行い洪水予報で必要な入力 data の形に処理するもので、 system が level up するほど data 処理は確実・迅速に行われることが要求される。

現在の漢江の systemでは data 処理に関して次のような問題があり、今後 systemの level up を図る場合にはこれを改善していくことが必要である。

① 制御 program が整備されていないため、file の作成、欠測・異常値の補完・補正等が 独立した program によって処理されるので効率が悪い。 これの改善のためには、svstem全体を有機的に管理しうる制御 programの開発とこれを行うために必要とする機器の整備が必要である。

- ② 現在欠測等の補完対策として、雨量に関しては近傍観測所の値をそのまま利用し補 完しているが、このような方法では降雨特性や降雨の地域的分布特性が加味されない ので、統計的手法に改め、相関の最もよい観測所から回帰式等により補完するように 改善することが望ましい。
- ③ 第 5 次調査で提案された予測方式は、実測水位から得られる流量を基に予測値を修正する方式となっているため、今まで行われていなかった水位に対する欠測補完及び 異常値の修正を行うことが望ましい。また、dam諸量に関しても hard 及び soft の整備を行い data としてとり入れることが必要である。

(9-6-3) feed back system

real timeによる洪水予報 systemでは、 feed back systemの 開発が非常に重要な要素となる。

feed backといわれる手法は、 実測値が得られた場合に予測値を実測値に合うように計算条件等を修正したり、当初設定した予測条件が変化した場合等にこれを修正するための手法である。

その手法としては、あらかじめ設定された修正 program により自動的に修正計算をする場合と種々の計算条件毎に計算を行い、その中から担当者の判断を加え、最も適合度の高いものを選択しながら予測を進める、いわゆる応答方式といわれる方式による場合とがある。

洪水予報では、情報の種類及び計算条件が多いこととその時々の状況に応じ種々の判断を下す必要のあることや安全性を考慮し、一般には後者の応答方式による手法を採用している例が多い。

応答方式による予測計算は、data の選択・入力・補正、 job の選択、計算条件の選定、予測計算の実行、実測値との検証といった作業を繰返し行うが、このための systemとしては、時間的な制約及び情報をできるだけ図形化して判断の迅速化を図る必要上 CRT display 装置を採用し、これと演算 system 及び data 処理 system 等を on line で結んで data の入出力及び job の管理等が一元的に行われるように system 化しておくことが望ましい。

(9-6-4) 通信施設の改善

1) 統制所-建設部間 data 傍受用回線について

本部-統制所間は、現在、逓信部の市内専用有線回線を使用して結ばれているが、 一般に有線回線は、暴風雨や豪雨等により回線断や各種誘導雑音等が発生するおそれ があり、洪水予警報のためのdata伝送用回線としては適当ではないと思われる。

本 systemの安定した運用及び回線の level upのため、この区間は、無線化を早 急に行うことが必要と思われます。

机上計算によると、表-9-5、図-9-5の回線設計表のとおり $12\,\mathrm{GHz}$ 、 $2,500\,\mathrm{MHz}$ 、 $800\,\mathrm{MHz}$ 及び $400\,\mathrm{MHz}$ のいずれの周波数においても所要の回線 $\mathrm{S/N}$ ($60\,\mathrm{dB}$ 以上)が得られる。

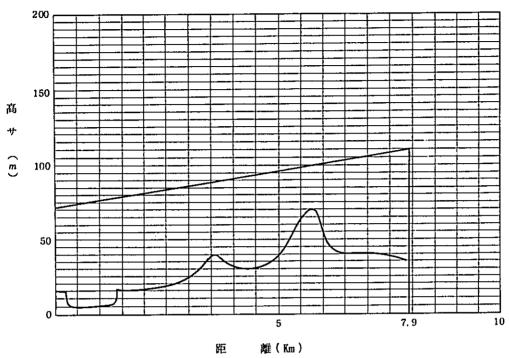
ただし、12 GHz、 2,500 MHz については、電波伝ばん通路附近の高層建築物の調査を行い、クリアランスが十分あることを確認すると同時に、将来予想される建築物によって電波の通路が遮断されることのないよう計画する必要がある。

また、800 MHz、400 MHz については、回線が大都市内を通過するため、伝ぱん実験等により所要電界が得られることを確認すると同時に都市雑音の影響についても調査する必要がある。とくに400 MHz の電波については、混信の影響を長期間にわたり調査しなければならないと思います。

表9-5 回 線 設 計 表

*	ţ.										1										
種	Ē																				
(SS-FM	0.1 W	7.9 Km 131.5+3dB		0.2dB/m×50m	$3m\phi$ PBR	3 m ¢ P BR	T; 2.5dB R; 5dB			B; 6 MHz F; 12 dB		200 KHz/CH B; 6 MHz	-	0.3dB/Km+6dB			The state of the s	>5.7dB× 0.8×7.9 Km	į	(雨畳強度を 2 m/ min とした。 (回し、雨畳強度を 3 m/ min とすると空中線を 4 mが、電力 を 0.3 Wとする必要がある。
庁 舎	12 GHz	20	134. 5		10	48.5	48.5	7.5		-35	-94	59	29	88	8.5	79. 5		-85	¾ 20		没 面 で かっ の
(政府総合	SS-FM	2 W	7. 9 Km	ATT (固定)	$\rm SF-50-7\times100m$	3m¢ PBR	зтф РВВ	T; 1dB R; 2dB			B; 12MHz F; 8dB		200 KH ₂ / CH B; 12 MH ₂		0. $2 dB / Km + 6 dB$						
設本部	2,500 MHz	33	118	20	10	35. 5	35. 5	6		-47	- 95	48	20	89	80	99		-86	39	31	
制所 一建	SS-PM	5 W	7. 9 Km		$RG - 17 \text{ U} \times 100 \text{ m}$	3m¢ PBR	3m¢ PBR				B; 600 KHz F; 8dB				0.2 dB / Km + 4 dB			BP 6+801−		•	
水斑	800MHz	37	108.5		12	25	25	3		-36.5	- 108	71.5	œ	79. 5	9	73. 5		66-	62. 5	56. 5	
横江珠	SS-PM	5W	7. 9 Km		RG-17U×100m	2m¢ GPBR	2m¢ GPBR		(m. 1)		B; 600 KHz F; 8 dB		0.2 rad/CH B; 600 KHz		0.2 dB/Km+3 dB			-105+9dB			
	400MH	37	103		∞	19	19	3	:	- 39	-108 +3	99	80	74	5	69		96-	57	52	
<u>&</u>	東 位	dBm	фВ	ф	dВ	dВ	đВ	фВ	dВ	dВm	dBm	dВ	dB	фB	qB	dВ	фВ	фВm	dВ	ф	屈
	灵	中線電力	空間損失	加損失	电级担失	級利得(送)	級利得受	共用損失	級电中統	信 電 力	維音電力	数 S/NC/N	改善係数	状態における	g 損 失	Fading があるとき。 各 区 間S/N	A S∕N	界 Level	限界 Level に対する Fading margin	Fading のあるときの 限界Levelに対する margin	品
\mathbb{L}	緬	돲	自田田	₽	部	空中	出	郑	兼	婜	受信	瓦图	S	原 等 S	Fading 揖	Fadin	鏦	既	展界 Fadin	Fading 段界 Lev margin	₩

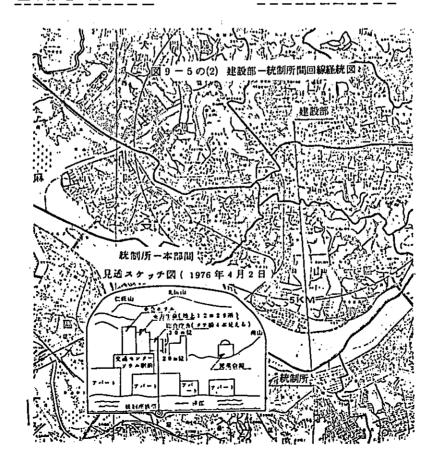
図-9-5の(1) 見 透 図(K=4/3)



 統制所
 建設部

 標品
 15 m
 標品
 高35 m

 空中線地上高
 57 m
 7.9 km
 空中線地上高75 m



2) 信号対雑音比(S/N)不良局の通信回線の見なおし

現在使用している、 telemeter 回線において、一部観測局について、安定な回線が得られていない所があります。

また、全般的に上りと下りのS/Nに差が見受けられます。

a 多重無線回線

本 System の幹線である 2500 MH z 帯を用いた多重無線回線 は、比較的安定な 嫁動を行っておりますが、その回線設計書を表-9-16に、見透し図を図-9-6の(1)~図-9-6の(4)に示します。

実際の回線総合 S / N は、設計値より約 5 d B 程度劣化しており、この原因としては、龍門山中継所等における誘導雑音の混入、春川道庁裏山の反射板前の樹木による電波の遮整による滅衰の増加などが考えられます。

これらの障害のうち、Raderによる誘導雑音は、龍門山に於いて、他局のRaderが嫁動した時のみ正確に約10数秒間隔で混入し、時にはtelemeter観測局からの返送信号を抑圧し、欠測させることもあるため、出来るだけ早急に対処する必要があります。

また、樹木等による見透し妨害を防ぐため、定期的に伝ぱんRouteを調査し、障害物に対処する必要があります。

なお、本回線も施設後3年を経過したため、空中線及び反射板等の方向調整も同時に行う必要があると思います。

b Telemeter 回線

本 System の情報源となるtelemeter 回線は、一部を除き安定な嫁動を行っております。

S/Nが良好でない局について、現在の設置場所に於ける回線設計表及び見透し図は、第7章に記載したが、これらに対する今後の課題について次ぎに記載します。

- ① 龍門山系(昭陽江 Dam、華川 Dam、春川 Dam、楽生)
 - 。昭陽江 dam 回線は、設計値に較らべ約 12 dB劣化が見られ、上り、下りにも差が相当見受けられるため、根本的な回線調査が必要と思います。
 - ○華川 Dam、春川 Dam 回線は、華川 Dam の方が少しは良いが、両局とも受信電力が無線機の限界 Level 以下となっているため、S/N改善効果が十分得られず、回線S/Nが低下していると思われます。このため、現在の観測所の位置において、より安定な回線を得るためには、観測局装置のうち空中線及び無線機等の設置場所のみを変更する。又は春川附近に中継所を新設する等根本的に検討する必要があると思います。
 - ・楽生回線は、設計上は、S/N 24 dBであるが、feading が発生した場合には、回線がdrop out となることがあると思われます。

② 白雲山系(晴日、清風、水周、寧越)

- o晴日回線は、楽生局と同様に、 feading が発生した場合に deop out することがあると思います。
- 。清風回線は、対蓮花峰についても回線設計を行ったが、計算上では、現状の回線の方が良いと思われます。
- ・水周回線は、対連花峰系に向けると回線設計上では、良好なS/Nが得られると思いますが、十分調査のうえ、実行されることを望みます。
- 。寧越回線は、対運花峰についても回路設計を行ったが、いずれにして安定な回線を保つことは、不可と思われます。
 - このため、空中線及び無線機等の設置場所の変更を検討する必要があります。 現地帯在中に、空中線の方向調整等は行ったが、裏山方向に強い反射波が有る 事を確認したため、この方向に移設するための調査を十分に行い、早急に安定 した回線とする必要があると思います。

③ 蓮花峰系(珍富)

・珍富局は、本 System 内で一番回線 S ∕ N の悪い所で今迄にも空中線の方向等の変更は行われたが、改善は、されていないのが現状であります。当該局は、 雨量局であるため、同一流域内の五台山方向で十分な調査を行い設置場所の変 更を行い、安定した回線とする必要があります。

c その他

漢江も年々開発が進むにつれ、流域内施設もこれにあわせて検討する必要があります。北漢江については、昭陽江Damの完成により、Dam都が程んど完成しておりますが、南漢江については、Dam建設計画もあるようなので、流域内全体の観測局配置の見なおしを行って、常に安定な通信回線が得られるよう検討を行い、当初の目的にあった通信回線を常に確保するよう検討を行い、当初の目的にあった通信回線を常に確保するよう計画を推進し、改善する必要があると思われます。

また、Damの建設に当っては、当初から、Damの諸量を統制所で入手出来る様、 Dam側に必要設備を設置される様にすることが望ましいと思います。

3) 維持管理方法の検討

漢江洪水予警報 System は、その施設が、非常に広範囲に亘って設置されており、且つ、保守業務の基地が、Seoul に置かれており、保守要員が、Seoul に集中していると考えられます。

また、緊急時の障害復旧など、保守の即応性にも現状では問題があるように思われます。

このため、その対策として次ぎの方法も考えられますので今後の研究課題になると 思われます。

- a 保守点検の一部を請負化し、体制を強化する。
- b 下部機関(支所相当の出先機関)を作り、体制を分散する。
- c 道庁の組織を強化し、施設の一部の維持管理を委任する。

4) 技術 level 向上のための研究

漢江洪水警報Systemは、telemeter 装置、警報装置、多重無線機器等の電子回路から、無停電電源装置(CVCF)、発電機、Siren、整流器、蓄電池等の電気機器まで、かなり多種多様にわたる機器を使用しており、その運用には、幅広い知識と豊かな経験を必要とするものであります。

また、Systemを絶えず目的に、あうように改善してゆく過程に於いても、 更には、障害発生時における、早期復旧にも知識と経験の積重ねが重要であります。

このため、基礎的事項や取扱説明事項等について、熟知するため、常に研修を行ない、更に level の向上に努めるよう望みます。

5) 電気通信機器の耐用年数

電気通信機器の一般的な耐用年数は、10年程度と考えられています。

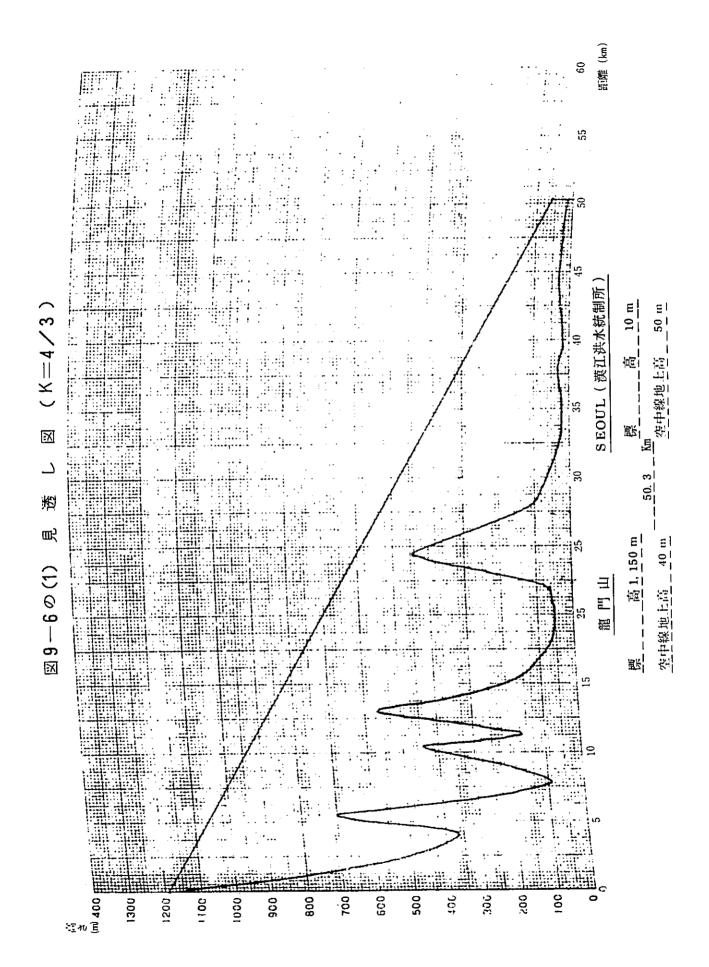
これは、10年程度で自然劣化による性能低下が目立つこと、製作会社の部品の補給などに限度があり、故障発生時の修理補修が、10年を過ぎると部品の調達等が、困難となることがあること、さらには、電子通信技術の進歩による方式等の陣腐化など、によるものであります。

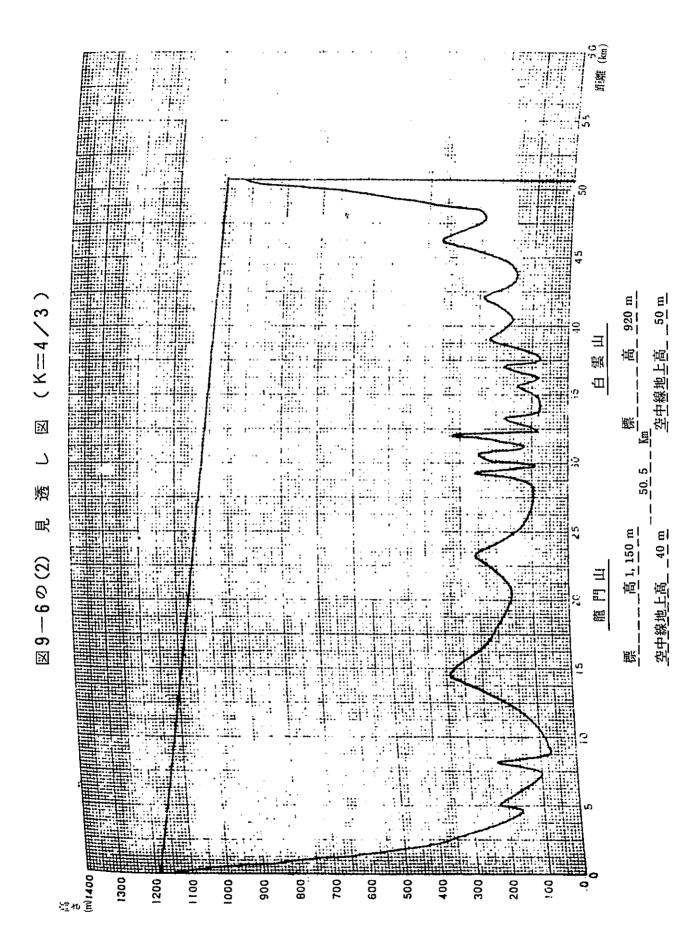
このため、これら重要な施設を永久に運用するためには、約10年毎に機器の更新を行なう必要があります。

本System は、単年度に施設されたため、更新時期が同時になる事を考慮して、更新計画を検討しておく必要があります。

表9-6 多重通信回線設計表

龍門山~春川		33	132 + 94 39 + 0. 5 Km	$1.5 \qquad \theta = 33^{\circ}$	10 100 m	35. 5	35. 5	5. 5	87.5 6 m×6 m	- 51.5	- 95	43. 5	19	62. 5	18	44. 5	62	- 86	34. 5	16.5	現状の通信回路ではSeoulに於ける搬送端局装置 4WR端子に於ける回線S/Nは、55~60 dBの範囲である。これは、龍門山 維所に於いて、Radar 及び放送波の誘導雑音が混入しているための劣化であると思われるため、今後の調査が必要である。
崔花峰			55. 3 Km		110 m																、55~60 dBの範 思われるため、今{
白雲山~進花峰		33	135		11	35. 5	35. 5	5.5		- 47.5	- 95	47.5	19	66. 5	22. 5	44	62	- 86	38. 5	91	iける回線S/Nは iめの劣化であると
中 変曲			50. 5 Km		140 m	PBR 3 m¢	PBR 3 m¢														接置 4WR端子にが 音が混入しているた
11000000000000000000000000000000000000		33	134		14	35. 5	35.5	5.5		- 49.5	- 95	45. 5	19	64. 5	21	43.5	63. 7	98 –	36.5	15. 5	に於ける搬送端肩 が送波の誘導雑
第二 法 本 年 知 所 (S - carl) ~ 間 門 川	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	2 W 2, 500MHz	50. 3 Km		0.1dB/m × 120 m	PBR 4 m 6	PBR 4 m ¢	T=2, $R=3.5$					12MHz 300 CH		0.3 d 1/Mm + 6 d B	,					面信回路ではSeoul 冷いて、Radar 及び
)光型技术共压进) Compare votes	33	134		12	38	38	5.5	-	- 42. 5	- 95	52. 5	19	71. 5	21	50.5	71. 5	98 —	43.5	22. 5	現状の通信中継所に於い
	型 地	!	E 29	ф	ф	ф	ф	ф	фВ	d Bm	dBm	9	фВ	фВ	дB	фВ	ЯP	d Bm	фВ	dB	斑
届 名	任 別	中線電力	由空間損失	加損失	電級 損失	中線利得協	中級利得贸	受共二損失	發 第 中 無	信電力	信業音電力	周数 S/N C/N	/N 改善係数	娯車状態における S/N	Fuding 損 失	×	₽ S/N	界 Level	限界 Level に対する Fading margin	Fuding のあるときの 限界Levelに対するmargin	李





1

