



การศึกษาวិเคราะห์

ในบทนี้จะกล่าวถึงการศึกษาวิเคราะห์และผลของการวิเคราะห์ระบบระบายน้ำ พื้นที่ฝั่งตะวันออกของถนนพญาไทในเขตจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย อันประกอบไปด้วยการศึกษาทางคานชลศาสตร์และอุทกวิทยา ดังรายละเอียดต่อไปนี้

4.1 การศึกษาวิเคราะห์ทางคานชลวิทยา

การศึกษาวิเคราะห์ทางคานชลวิทยานี้ กระทำเพื่อวัตถุประสงค์ที่จะกำหนดปริมาณฝนในการนำไปศึกษาวิเคราะห์ทางคานชลศาสตร์ สำหรับการศึกษาวิจัยนี้ได้เลือกใช้การรอบปีการเกิดของฝนเท่ากับ 5 ปี ซึ่งเสนอไว้โดย Civil Aeronautics Administration [12] เนื่องจากเป็นการรอบปีที่มีความเหมาะสมในการศึกษาวิจัยเกี่ยวกับระบบระบายน้ำในเมือง

4.1.1 การศึกษาวิเคราะห์ด้วยทฤษฎีทางคานชลวิทยา การศึกษาทางคานชลวิทยาคงทฤษฎีที่กล่าวไว้ในบทที่ 2 เกี่ยวกับการแจกแจงแบบต่าง ๆ ที่จะนำมาใช้ในการศึกษาวิเคราะห์ ซึ่งได้แก่ การแจกแจงแบบลอกนอร์มอลชนิด 2 พารามิเตอร์ การแจกแจงแบบลอกเพียร์สันชนิดที่ 3 และการแจกแจงแบบกัมเบล โดยอาศัยข้อมูลปริมาณฝนสูงสุดรายปีที่ช่วงเวลาต่าง ๆ (ตารางที่ 3-1) ของสถานีกรมอุตุนิยมวิทยา ซึ่งได้ผลลัพธ์ปริมาณฝนที่ช่วงเวลาและการรอบปีต่าง ๆ ของแต่ละทฤษฎีการแจกแจง เป็นไปตามที่ได้แสดงไว้ในตารางที่ 4-1 ถึง 4-3 ตามลำดับ และผลของการทดสอบความเหมาะสมด้วยวิธี Chi-square ดังแสดงไว้ในตารางที่ 4-4 ปรากฏว่าการแจกแจงแบบกัมเบลให้ค่า χ^2 ที่ต่ำกว่าการแจกแจงแบบอื่น ๆ แสดงว่ามีความเหมาะสมกับข้อมูลชุดนี้มากที่สุด ดังนั้นจึงเลือกใช้ผลลัพธ์ที่ได้จากการวิเคราะห์ด้วยการแจกแจงแบบกัมเบล และสามารถจัดรูปผลลัพธ์ให้อยู่ในรูปของปริมาณความเข้มของฝนที่ช่วงเวลาและการรอบปีต่าง ๆ ดังแสดงไว้ในตารางที่ 4-5 และรูปที่ 4-1

ตารางที่ 4-1 ปริมาณฝนที่ช่วงเวลาและค่ารอบปีต่าง ๆ
(การแจกแจงแบบลอกนอร์มอลชนิด 2 พารามิเตอร์)

Duration	Mean	S.D.	Rainfall depth (mm) for each return period (yrs)					
			2	5	10	25	50	100
15 mins Skew= 0.46 :Standard error =	31.44	6.88	30.70 0.97	36.90 1.13	40.50 1.31	44.90 1.55	47.90 1.71	50.80 1.87
30 mins Skew= 0.68 :Standard error =	47.04	12.00	45.60 1.69	56.30 1.96	62.90 2.28	70.70 2.69	76.30 2.98	81.70 3.25
1 hour Skew= 0.57 :Standard error =	64.94	16.58	62.90 2.33	77.70 2.71	86.80 3.15	97.70 3.71	105.40 4.11	112.90 4.49
2 hours Skew= 0.75 :Standard error =	78.53	24.15	75.10 3.37	96.70 3.92	110.30 4.55	127.10 5.37	139.20 5.95	151.10 6.49
3 hours Skew= 0.71 :Standard error =	83.15	25.72	79.40 3.59	102.40 4.18	117.00 4.85	134.90 5.72	147.80 6.33	160.50 6.91
6 hours Skew= 1.69 :Standard error =	91.27	34.58	85.40 4.78	116.20 5.56	136.50 6.44	162.10 7.60	181.10 8.42	200.10 9.19
12 hours Skew= 3.12 :Standard error =	97.38	43.16	89.00 5.89	127.10 6.86	153.20 7.95	186.90 9.38	212.50 10.39	238.50 11.34
24 hours Skew= 3.53 :Standard error =	108.22	49.69	98.40 6.76	142.10 7.87	172.30 9.13	211.50 10.76	241.50 11.92	272.10 13.02

Remark : Station Bangkok Metropolis

ตารางที่ 4-2 ปริมาณฝนที่ช่วงเวลาและค่ารอบปีต่าง ๆ
(การแจกแจงแบบลอกเพียร์สันชนิดที่ 3)

Duration	Mean	S.D.	Rainfall depth (mm) for each return period (yrs)					
			2	5	10	25	50	100
15 mins Skew= 0.46 :Standard error =	31.44	6.88	30.78 1.04	36.95 1.33	40.62 1.72	44.89 2.49	47.87 3.25	50.69 4.13
30 mins Skew= 0.68 :Standard error =	47.04	12.00	45.45 1.76	56.24 2.42	63.00 3.19	71.21 4.72	77.14 6.24	82.95 8.04
1 hour Skew= 0.57 :Standard error =	64.94	16.58	62.93 2.46	77.89 3.30	87.09 4.34	98.08 6.40	105.91 8.44	113.48 10.85
2 hours Skew= 0.75 :Standard error =	78.53	24.15	75.42 3.55	97.15 4.81	110.62 6.43	126.80 9.71	138.33 12.98	149.49 16.85
3 hours Skew= 0.71 :Standard error =	83.15	25.72	80.08 3.82	103.21 5.07	117.31 6.76	134.01 10.24	145.75 13.69	156.99 17.74
6 hours Skew= 1.69 :Standard error =	91.27	34.58	84.26 7.88	113.64 10.41	134.42 12.30	162.22 16.14	184.07 20.72	206.92 27.05
12 hours Skew= 3.12 :Standard error =	97.38	43.16	86.54 8.58	119.54 11.61	145.84 13.84	184.68 19.45	218.11 27.55	255.77 40.05
24 hours Skew= 3.53 :Standard error =	108.22	49.69	95.45 9.61	132.47 13.07	162.57 15.59	207.79 22.19	247.34 32.10	292.48 47.72

Remark : Station Bangkok Metropolis

ตารางที่ 4-3 ปริมาณฝนที่ช่วงเวลาและค่ารอบปีต่าง ๆ
(การแจกแจงแบบกัมเบล)

Duration	Mean	S.D.	Rainfall depth (mm) for each return period (yrs)					
			2	5	10	25	50	100
15 mins	31.44	6.88	30.40	37.10	41.60	47.20	51.40	55.50
	Skew= 0.46	:Standard error =	0.91	1.61	2.21	3.01	3.61	4.22
30 mins	47.04	12.00	45.20	56.90	64.70	74.50	81.80	89.00
	Skew= 0.68	:Standard error =	1.58	2.80	3.85	5.24	6.30	7.36
1 hour	64.94	16.58	62.30	78.50	89.30	102.80	112.90	122.90
	Skew= 0.57	:Standard error =	2.18	3.87	5.32	7.24	8.70	10.17
2 hours	78.53	24.15	74.70	98.40	114.00	133.70	148.40	162.90
	Skew= 0.75	:Standard error =	3.18	5.64	7.75	10.55	12.68	14.81
3 hours	83.15	25.72	79.10	104.30	120.90	142.00	157.60	173.10
	Skew= 0.71	:Standard error =	3.38	6.01	8.25	11.24	13.51	15.77
6 hours	91.27	34.58	85.90	119.70	142.10	170.30	191.30	212.20
	Skew= 1.69	:Standard error =	4.55	8.08	11.10	15.11	18.16	21.21
12 hours	97.38	43.16	90.60	132.80	160.80	196.10	222.30	248.30
	Skew= 3.12	:Standard error =	5.68	10.09	13.85	18.86	22.66	26.47
24 hours	108.22	49.69	100.40	149.00	181.20	221.80	252.00	281.90
	Skew= 3.53	:Standard error =	6.54	11.61	15.94	21.71	26.09	30.47

Remark : Station Bangkok Metropolis

ตารางที่ 4-4 ผลการทดสอบความเหมาะสม
(Chi-Square Test)

Duration	2-Parameter Lognormal	Log-Pearson Type III	Gumbel	Sample Size (n)
15 mins	5.082	4.673 *	12.020	49
30 mins	21.000	17.327 *	17.735	49
1 hour	6.306	6.306	5.490 *	49
2 hours	3.857	4.265	3.449 *	49
3 hours	4.265	4.673	3.857 *	49
6 hours	1.816 *	2.224	5.898	49
12 hours	5.082 *	5.895	16.918	49
24 hours	9.163 *	12.020	25.082	49

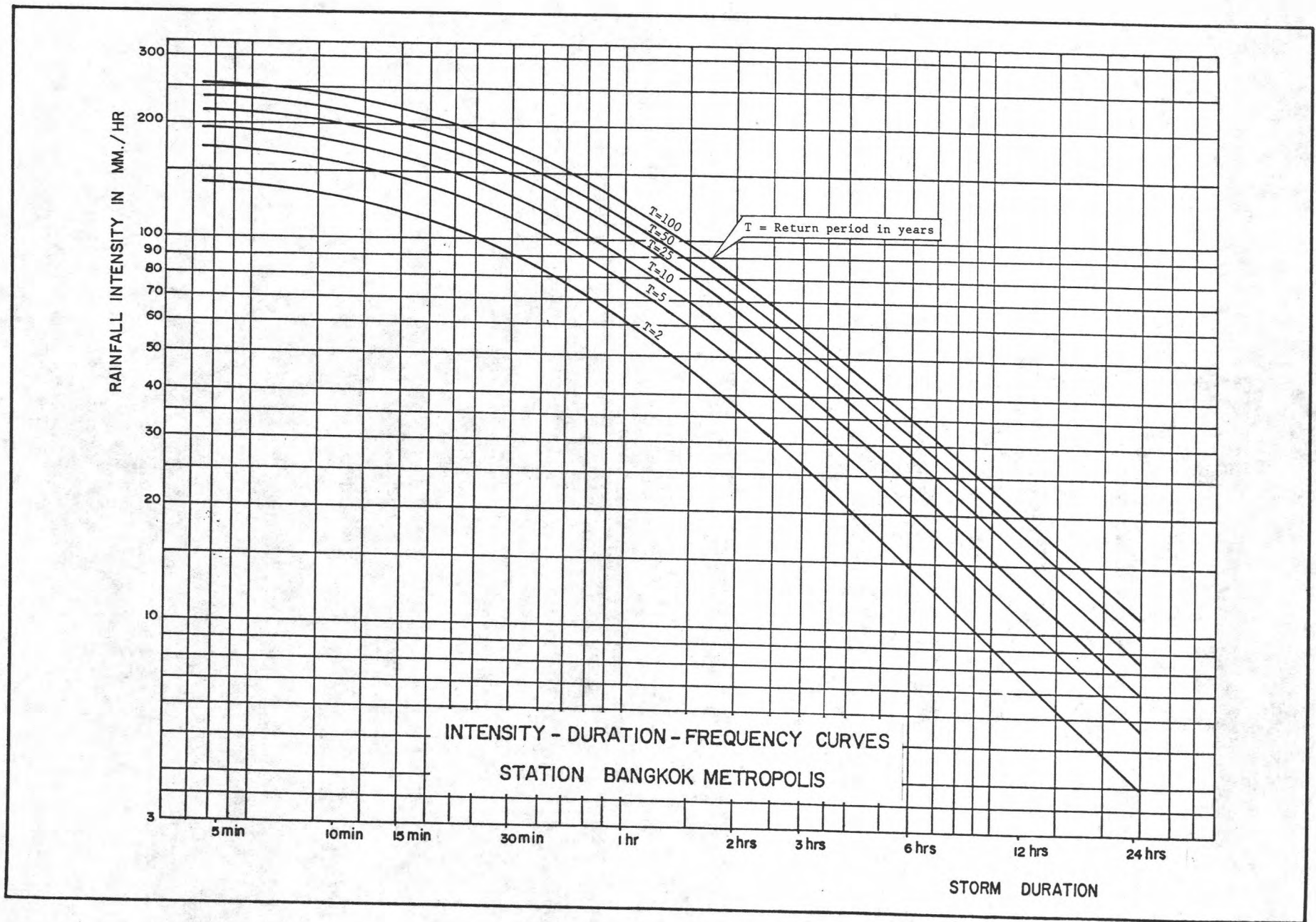
Remarks : Station Bangkok Metropolis

* minimum value

ตารางที่ 4-5 ปริมาณความเข้มของฝนที่ช่วงเวลาและค่ารอบปีต่าง ๆ
(การแจกแจงแบบกัมเบล)

Duration	Rainfall intensity (mm/hr) for each return period (yrs)					
	2	5	10	25	50	100
15 mins	121.6	148.4	166.4	188.8	205.6	222.0
30 mins	90.4	113.8	129.4	149.0	163.6	178.0
1 hour	62.3	78.5	89.3	102.8	112.9	122.9
2 hours	37.4	49.2	57.0	66.9	74.2	81.5
3 hours	26.4	34.8	40.3	47.3	52.5	57.7
6 hours	14.3	20.0	23.7	28.4	31.9	35.4
12 hours	7.6	11.1	13.4	16.3	18.5	20.7
24 hours	4.2	6.2	7.6	9.2	10.5	11.7

Remark : Station Bangkok Metropolis



รูปที่ 4-1 ความสัมพันธ์ระหว่างความเข้ม-ช่วงเวลา-ความถี่ของฝน (ผลการศึกษาวิเคราะห์)

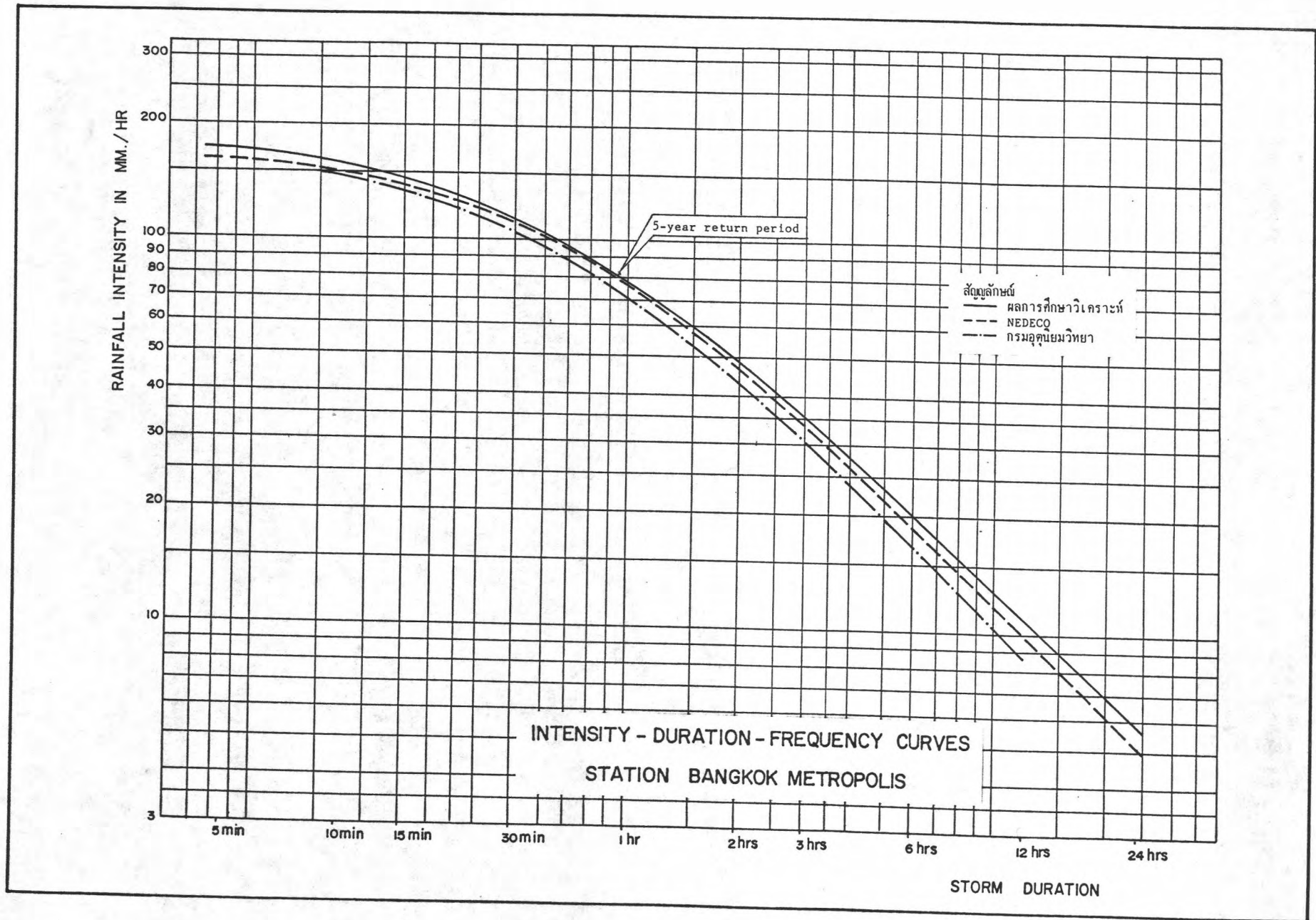
4.1.2 การกำหนดปริมาณฝนที่ใช้ในการศึกษาขั้นต่อไป ในหัวข้อนี้จะได้อธิบายถึงการกำหนดค่าปริมาณฝนการเกิดของฝนในรอบ 5 ปี ที่จะนำไปใช้ในการศึกษาวิเคราะห์ขั้นต่อไป โดยพิจารณาจากความสัมพันธ์ระหว่างความเข้ม-ช่วงเวลา-ความถี่ของฝน ของสถานีกรมอุตุนิยมวิทยา ทั้งที่เคยทำมาในอดีตและที่ได้จากการศึกษาวิเคราะห์ด้วยทฤษฎีทางคานอุทกวิทยา ดังนี้

- 1) ความสัมพันธ์ที่จัดทำโดยบริษัทที่ปรึกษา NEDECO
- 2) ความสัมพันธ์ที่จัดทำโดยกองภูมิอากาศกรมอุตุนิยมวิทยา
- 3) ผลจากการศึกษาวิเคราะห์ด้วยทฤษฎีทางคานอุทกวิทยา

และจากรูปที่ 4-2 ซึ่งแสดงการเปรียบเทียบปริมาณความเข้มของฝนที่ช่วงเวลาใด ๆ ที่ค่ารอบปีเท่ากับ 5 ปีของความสัมพันธ์ต่าง ๆ จะเห็นได้ว่าความสัมพันธ์ที่จัดทำโดยกองภูมิอากาศกรมอุตุนิยมวิทยาให้ค่าที่ต่ำที่สุด ในขณะที่ความสัมพันธ์ทั้งสองที่เหลือให้ค่าที่ใกล้เคียงกันโดยที่ความสัมพันธ์ที่ได้จากการศึกษาวิเคราะห์มีค่าสูงกว่าของบริษัทที่ปรึกษา NEDECO เล็กน้อย ทั้งนี้เนื่องจากได้ทำการเพิ่มเติมข้อมูลปริมาณฝนสูงสุดรายปีมาจนถึงปี พ.ศ. 2529 ดังนั้นในการศึกษาวิเคราะห์ขั้นต่อไปจึงกำหนดให้ใช้ความสัมพันธ์ที่ได้จากการศึกษาวิเคราะห์ด้วยทฤษฎีทางคานอุทกวิทยา ซึ่งมีค่าปริมาณความเข้มของฝนที่ช่วงเวลาใด ๆ ดังแสดงไว้ในตารางที่ 4-6

4.2 การศึกษาวิเคราะห์ทางคานศาสตร์

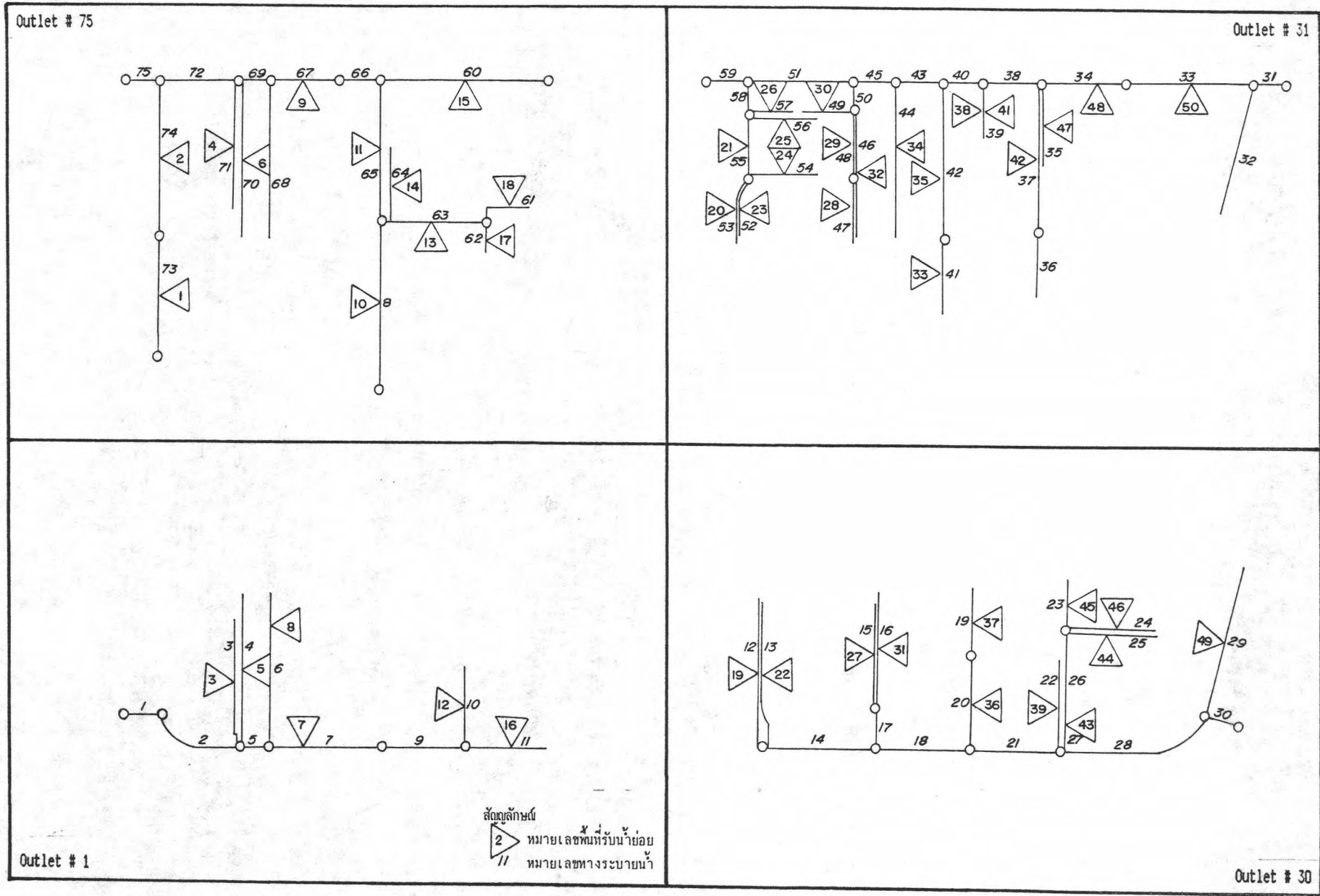
ในหัวข้อนี้จะได้อธิบายถึงการวิเคราะห์ระบบระบายน้ำ พื้นที่ฝั่งตะวันออกของถนนพญาไทในเขตจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย เพื่อทำการตรวจสอบและหาแนวทางการแก้ไขปรับปรุงระบบระบายน้ำ ซึ่งจากข้อมูลลักษณะทางกายภาพของพื้นที่ทำการศึกษเกี่ยวกับระบบระบายน้ำและทิศทางการไหลของน้ำ ดังได้กล่าวไว้ในบทที่ 3 ทำให้สามารถแบ่งการพิจารณาระบบระบายน้ำของพื้นที่ทำการศึกษออกเป็น 4 ส่วนด้วยกัน ตามจุดที่ใช้ในการระบายน้ำออกไปสู่แหล่งรับน้ำภายนอก ซึ่งในแต่ละส่วนมีพื้นที่รับน้ำย่อย ระบบระบายน้ำ และการเชื่อมต่อกันของทางระบายน้ำที่เกี่ยวข้องดังแสดงไว้ในรูปที่ 4-3 สำหรับขั้นตอนของการศึกษาวิเคราะห์ มีดังนี้



รูปที่ 4-2 การเปรียบเทียบความสัมพันธ์ต่างๆ ที่ค่ารอบปีเท่ากับ 5 ปี

ตารางที่ 4-6 ปริมาณความชื้นของฝนที่ช่วงเวลาต่าง ๆ ในรอบ 5 ปี

Duration min	I mm/hr	Duration min	I mm/hr	Duration min	I mm/hr	Duration min	I mm/hr	Duration hr	I mm/hr
2	176.0	42	97.0	82	64.1	130	45.9	6	20.0
4	173.0	44	94.5	84	63.2	140	43.5	7	17.5
6	168.0	46	92.0	86	62.2	150	41.0	8	15.5
8	162.0	48	90.0	88	61.2	160	39.0	9	14.0
10	157.0	50	88.0	90	60.2	170	37.0	10	13.0
12	152.0	52	86.0	92	59.4	180	35.5	11	12.0
14	147.0	54	84.0	94	58.6	190	33.5	12	11.5
16	142.0	56	82.0	96	57.9	200	32.0		
18	137.0	58	80.0	98	57.0	210	31.0	15	8.9
20	133.0	60	78.0	100	56.1	220	30.0	18	7.5
22	129.0	62	76.5	102	55.2	230	28.8	21	6.5
24	125.0	64	75.2	104	54.4	240	27.7	24	5.8
26	121.0	66	74.0	106	53.7	250	27.0		
28	117.0	68	72.5	108	53.0	260	26.1		
30	114.0	70	71.2	110	52.3	270	25.2		
32	111.0	72	70.0	112	51.6	280	24.5		
34	108.0	74	68.5	114	51.0	290	23.8		
36	105.0	76	67.2	116	50.3	300	23.2		
38	102.0	78	66.0	118	49.6				
40	99.5	80	65.0	120	49.0				



รูปที่ 4-3 ลำดับการเชื่อมต่อของพื้นที่รับน้ำย่อยและระบบระบายน้ำ

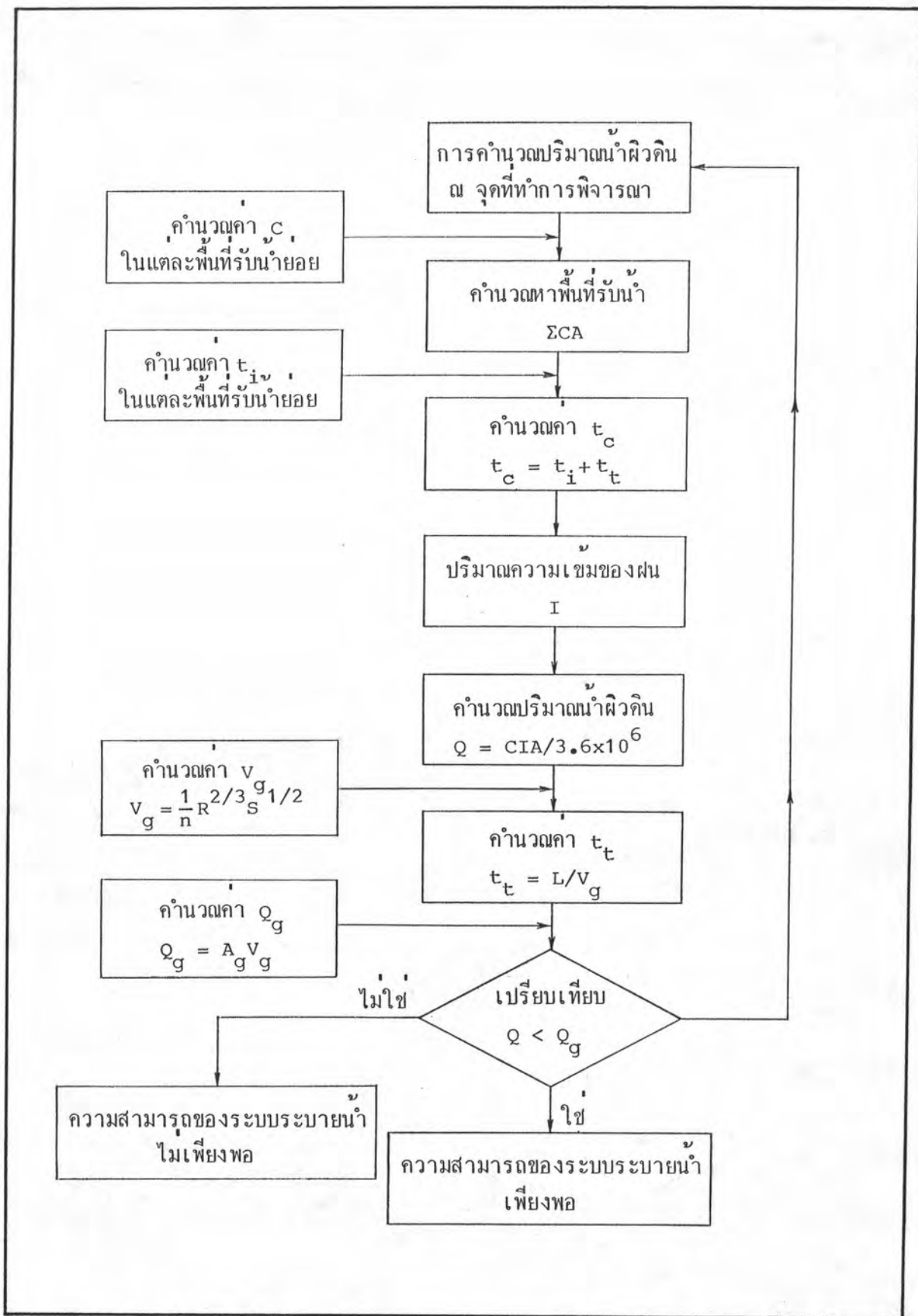
4.2.1 การกำหนดค่าสัมประสิทธิ์และข้อกำหนดต่าง ๆ ที่ใช้ในการศึกษา มีดังต่อไปนี้

- 1) การศึกษาวิจัยกำหนดค่าใช้จ่ายการเกิดของฝนเท่ากับ 5 ปี (5-year return period) ทั้งนี้เพื่อความเหมาะสมสำหรับระบบระบายน้ำในเมือง (urban drainage system)
- 2) การคำนวณปริมาณน้ำผิวดินอันเกิดจากน้ำฝนนั้น กำหนดค่าใช้จ่ายวิธีเรซันแนล ดังได้กล่าวไว้แล้วในบทที่ 2
- 3) ค่าสัมประสิทธิ์ของการไหล (C) และความเร็วในการไหลของน้ำบนพื้นผิวดิน (v_0) มีค่าขึ้นอยู่กับสภาพการปกคลุมพื้นผิวดิน ดังได้กล่าวไว้ในบทที่ 2 สำหรับการศึกษาวินิจฉัยกำหนดค่าใช้จ่ายเฉลี่ย ดังนี้

พื้นที่หน้าซึมน้ำผิวดินโดยยาก	$C = 0.80,$	$v_0 = 10$	เมตร/นาที
พื้นที่หน้าซึมน้ำผิวดินโดยง่าย	$C = 0.30,$	$v_0 = 3$	เมตร/นาที
- 4) ค่าสัมประสิทธิ์ของแมนนิ่ง (n) กำหนดให้ใช้ $n = 0.014$ สำหรับพื้นผิวที่เป็นคอนกรีต (ตารางที่ 2-2)
- 5) ข้อมูลลักษณะทางกายภาพของพื้นที่ทำการศึกษา เป็นไปตามที่ได้แสดงไว้ในบทที่ 3

4.2.2 การคำนวณปริมาณน้ำผิวดินสูงสุด การคำนวณหาปริมาณการเกิดของน้ำผิวดินสูงสุด ณ จุดพิจารณาใด ๆ ของระบบระบายน้ำนั้น กระทำเพื่อวัตถุประสงค์ที่จะทำการตรวจสอบสภาพของระบบระบายน้ำในปัจจุบัน ถึงการรองรับกรณีการเกิดของฝนในรอบ 5 ปี ซึ่งจะได้นำผลลัพธ์ที่ได้จากการคำนวณไปใช้ในการกำหนดแนวทางการแก้ไขปรับปรุงระบบระบายน้ำต่อไป ทั้งนี้ภายใต้สมมติฐานที่ว่า การไหลของน้ำในระบบระบายน้ำเป็นการไหลแบบอิสระ (free flow) ด้วยแรงโน้มถ่วงของโลก และยังไม่ได้พิจารณาการเก็บกักน้ำตามแหล่งรับน้ำบนผิวดิน รายละเอียดขั้นตอนการคำนวณ มีดังต่อไปนี้ (รูปที่ 4-4)

- 1) การคำนวณค่าสัมประสิทธิ์ของการไหล (C) และระยะเวลาที่น้ำไหลจากจุดไกลสุดมายังทางระบายน้ำ (t_{ij}) ของแต่ละพื้นที่รับน้ำย่อย สามารถหาค่าได้ด้วยการเฉลี่ยตามลักษณะการปกคลุมพื้นผิวดิน ที่เป็นพื้นที่หน้าซึมน้ำผิวดินโดยยาก และพื้นที่หน้าซึมน้ำผิวดินโดยง่าย โดยอาศัยสมการ



รูปที่ 4-4 ขั้นตอนการคำนวณปริมาณน้ำผิวดิน



$$C = \frac{(0.80 A_{imp} + 0.30 A_{per})}{A}$$

$$t_i = \frac{AL}{(10 A_{imp} + 3 A_{per})}$$

ในเมื่อ A , A_{imp} และ A_{per} = ขนาดของพื้นที่รับน้ำย่อย พื้นที่หน้าข้ามผานไค
ยาก และพื้นที่หน้าข้ามผานไค, ตารางเมตร

$L = A/W$ = ความยาวของพื้นที่รับน้ำย่อย, เมตร

W = ความกว้างของพื้นที่รับน้ำย่อย, เมตร

ไคผลลัพธ์เป็นไปตามที่ไคแสดงไว้ในตารางที่ 4-7

- 2) การคำนวณค่าความจุของทางระบายน้ำ (Q_g) และความเร็วในการไหลของน้ำ (V_g) ในแต่ละทางระบายน้ำสามารถหาค่าไคด้วยสมการ 2-14 และ 2-15 ตามลำดับ ดังผลลัพธ์ที่ไคแสดงไว้ในตารางที่ 4-8
- 3) การคำนวณหาพื้นที่รับน้ำของจุดพิจารณาไคๆ ไคจากการรวมกันของพื้นที่รับน้ำย่อยที่เชื่อมต่อมายังจุดที่ทำการพิจารณา
- 4) การคำนวณหาระยะเวลาในการไหลของน้ำ จากจุดไกลสุดมายังจุดที่ทำการพิจารณาไคๆ (t_c) สามารถกระทำไคโดยอาศัยลำดับการเชื่อมต่อของทางระบายน้ำ (รูปที่ 4-3) เพื่อนำมาคำนวณค่า t_c ด้วยสมการ 2-13 และเลือกใช้แนวที่ไคค่า t_c สูงสุด เนื่องจากเป็นช่วงเวลาไคน้ำไหลจากจุดต่าง ๆ มาถึงจุดที่ทำการพิจารณาแล้วทั้งหมด
- 5) การคำนวณหาปริมาณน้ำผิวดินสูงสุด (Q) ณ จุดพิจารณาไคๆ ซึ่งจะเกิดขึ้นเมื่อฝนตกติดต่อกันเป็นเวลานานเท่ากับระยะเวลาในการไหลของน้ำจากจุดไกลสุดมายังจุดที่ทำการพิจารณา (t_c) ไคจากการนำค่าปริมาณความเข้มของฝน (I) ที่ช่วงเวลาเท่ากับ t_c (ตารางที่ 4-6) มาคำนวณหาปริมาณน้ำผิวดินด้วยสมการ 2-12 อันเป็นค่าปริมาณน้ำผิวดินสูงสุด ณ จุดที่ทำการพิจารณานั้นๆ แต่เนื่องจากเป็นการศึกษาระบบระบายน้ำที่มีอยู่ไคแล้ว ดังนั้นปริมาณน้ำผิวดินสูงสุด ณ จุดพิจารณาไคๆ จะมีค่าเท่ากับผลลัพธ์จากการคำนวณในขั้นตอนนี้ ไคต่อเมื่อการไหลของน้ำมายังจุดที่ทำการพิจารณาจะตองเป็นไปโดยสมบูรณ์ ไคจากสภาพการ

ตารางที่ 4-7 การคำนวณสัมประสิทธิ์ของการไหลและระยะเวลาที่น้ำไหลจากจุดไกลสุดมายังทางระบายน้ำ

Subarea number	Area sq.m	Width m	Aimp %	Ground slope	Storage		C	ti min	Subarea number	Area sq.m	Width m	Aimp %	Ground slope	Storage		C	ti min
					Area, sq.m	Depth, m								Area, sq.m	Depth, m		
1	20232	281	100	0.0004			0.800	7.2	26	5273	82	87	0.0085			0.735	7.1
2	20232	281	100	0.0004			0.800	7.2	27	24714	260	26	0.0018	2160	3.00	0.430	19.7
3	20232	281	100	0.0004			0.800	7.2	28	11472	119	36	0.0039	200	1.20	0.480	17.5
4	20232	281	100	0.0004			0.800	7.2	29	6898	106	57	0.0007			0.585	9.3
5	17422	281	100	0.0056			0.800	6.2	30	6457	100	85	0.0072			0.725	7.2
6	17422	281	100	0.0056			0.800	6.2	31	23544	286	77	0.0014	544	1.00	0.685	9.8
7	19352	118	74	0.0010			0.670	20.0	32	19694	275	67	0.0026			0.635	9.3
8	17571	152	10	0.0010			0.350	31.2	33	23408	286	98	0.0014	456	1.00	0.790	8.3
9	27238	112	90	0.0010			0.750	26.2	34	11875	275	96	0.0065			0.780	4.4
10	22831	315	58	0.0010	945	1.50	0.590	10.3	35	13294	275	92	0.0065			0.760	5.1
11	17900	243	90	0.0010	972	1.80	0.750	7.9	36	14210	177	69	0.0012	644	1.00	0.645	10.3
12	35260	164	60	0.0010			0.600	29.9	37	8465	123	56	0.0110	784	1.00	0.580	9.9
13	15120	164	80	0.0010			0.700	10.7	38	11431	263	97	0.0016			0.785	4.4
14	25814	157	17	0.0011			0.385	39.2	39	14792	177	73	0.0019	644	1.00	0.665	10.3
15	26496	288	100	0.0010			0.800	9.2	40	11649	123	77	0.0146			0.685	11.3
16	25490	118	55	0.0010	2652	1.50	0.575	31.5	41	17216	263	79	0.0042	1440	1.10	0.695	7.7
17	10215	91	90	0.0021			0.750	12.1	42	11518	263	64	0.0032			0.620	5.9
18	19600	123	96	0.0028			0.780	16.4	43	16748	106	33	0.0025			0.465	29.8
19	15438	260	100	0.0006			0.800	5.9	44	19005	179	54	0.0017			0.570	15.7
20	6520	119	90	0.0057			0.750	5.9	45	5660	113	100	0.0105			0.800	5.0
21	12920	170	96	0.0006			0.780	7.8	46	13447	119	61	0.0012			0.605	15.5
22	28189	260	24	0.0032	2550	3.00	0.420	23.2	47	10526	229	79	0.0053			0.695	5.4
23	12744	119	92	0.0039	990	1.50	0.760	11.3	48	22458	117	80	0.0010			0.700	22.3
24	5986	116	78	0.0012			0.690	6.1	49	41802	338	100	0.0006			0.800	12.4
25	6264	116	79	0.0023			0.695	6.3	50	50516	232	60	0.0010	1440	1.60	0.600	30.2
Total									882792				16421		0.669		

ตารางที่ 4-8 การคำนวณความจุของระบบระบายน้ำ

Gutter number	Type	Size		Length m	Gutter slope	Vg mps	Qg cms	Gutter number	Type	Size		Length m	Gutter slope	Vg mps	Qg cms	Gutter number	Type	Size		Length m	Gutter slope	Vg mps	Qg cms
		∅, B, m	D, m							∅, B, m	D, m							∅, B, m	D, m				
1	P	1.00		20	0.0013	1.02	0.803	26	P	0.60		106	0.0015	0.78	0.221	51	G	2.00	2.00	183	0.0010	1.72	6.895
2	P	1.00		140	0.0013	1.02	0.803	27	P	0.60		102	0.0015	0.78	0.221	52	G	0.45	0.45	120	0.0026	1.03	0.208
3	P	0.50		220	0.0017	0.74	0.145	28	P	1.00		264	0.0008	0.80	0.630	53	G	0.45	0.45	126	0.0026	1.03	0.208
4	P	0.50		265	0.0019	0.78	0.153	29	P	0.60		275	0.0045	1.35	0.382	54	G	0.45	0.45	120	0.0049	1.41	0.286
5	P	1.00		50	0.0013	1.02	0.803	30	P	1.00		38	0.0008	0.80	0.630	55	P	0.40		108	0.0026	0.78	0.099
6	P	0.50		265	0.0033	1.03	0.201	31	G	2.00	2.00	38	0.0010	1.72	6.895	56	P	0.40		120	0.0065	1.24	0.156
7	P	1.00		194	0.0013	1.02	0.803	32	P	0.60		220	0.0040	1.28	0.361	57	P	0.40		80	0.0064	1.23	0.155
8	P	0.60		288	0.0010	0.64	0.180	33	G	2.00	2.00	214	0.0010	1.72	6.895	58	P	0.40		46	0.0026	0.78	0.099
9	P	1.00		143	0.0013	1.02	0.803	34	G	2.00	2.00	148	0.0010	1.72	6.895	59	G	2.00	2.00	72	0.0010	1.72	6.895
10	P	0.60		160	0.0010	0.64	0.180	35	P	0.60		144	0.0001	0.20	0.057	60	G	2.00	2.00	290	0.0010	1.72	6.895
11	P	1.00		200	0.0013	1.02	0.803	36	P	0.40		110	0.0001	0.15	0.019	61	P	0.50		103	0.0041	1.14	0.225
12	G	0.45	0.45	256	0.0007	0.53	0.108	37	P	0.60		254	0.0001	0.20	0.057	62	P	0.50		50	0.0011	0.59	0.116
13	G	0.45	0.45	250	0.0014	0.75	0.153	38	G	2.00	2.00	100	0.0010	1.72	6.895	63	P	0.50		180	0.0009	0.54	0.105
14	P	1.00		205	0.0008	0.80	0.630	39	P	0.30		90	0.0043	0.83	0.059	64	P	0.30		160	0.0020	0.57	0.040
15	G	0.45	0.45	188	0.0012	0.70	0.141	40	G	2.00	2.00	70	0.0010	1.72	6.895	65	P	0.60		160	0.0010	0.64	0.180
16	G	0.45	0.45	212	0.0019	0.88	0.178	41	P	0.60		130	0.0043	1.32	0.374	66	G	2.00	2.00	72	0.0010	1.72	6.895
17	G	0.45	0.45	62	0.0019	0.88	0.178	42	P	0.60		256	0.0043	1.32	0.374	67	G	2.00	2.00	118	0.0010	1.72	6.895
18	P	1.00		166	0.0008	0.80	0.630	43	G	2.00	2.00	86	0.0010	1.72	6.895	68	P	0.50		265	0.0031	0.99	0.195
19	P	0.60		116	0.0014	0.75	0.213	44	P	0.40		254	0.0011	0.51	0.064	69	G	2.00	2.00	54	0.0010	1.72	6.895
20	P	0.60		162	0.0014	0.75	0.213	45	G	2.00	2.00	74	0.0010	1.72	6.895	70	P	0.50		265	0.0019	0.78	0.153
21	P	1.00		160	0.0008	0.80	0.630	46	G	0.45	0.45	210	0.0017	0.83	0.168	71	P	0.50		220	0.0034	1.04	0.204
22	P	0.60		162	0.0044	1.34	0.378	47	G	0.45	0.45	116	0.0025	1.01	0.204	72	G	2.00	2.00	134	0.0010	1.72	6.895
23	P	0.60		78	0.0015	0.78	0.221	48	G	0.45	0.45	108	0.0025	1.01	0.204	73	P	0.60		265	0.0012	0.70	0.198
24	P	0.30		160	0.0015	0.49	0.035	49	P	0.40		92	0.0037	0.94	0.118	74	P	0.60		265	0.0012	0.70	0.198
25	P	0.30		160	0.0015	0.49	0.035	50	G	0.45	0.45	46	0.0025	1.01	0.204	75	G	2.00	2.00	40	0.0010	1.72	6.895

Remark : P = Pipe , G = Gutter , ∅ = Diameter , D = Depth , n = 0.014

เชื่อมต่อของระบบระบายน้ำที่มีอยู่เดิมมายังจุดที่ทำการพิจารณา ถ้าระบบระบายน้ำที่อยู่เหนือจุดที่ทำการพิจารณาไม่สามารถจะระบายน้ำมาได้ทั้งหมด และเกิดภาวะน้ำท่วมอยู่เหนือจุดที่ทำการพิจารณา จะทำให้ปริมาณน้ำผิวดิน ณ จุดที่ทำการพิจารณามีค่าน้อยกว่าที่คำนวณได้ในชั้นตอนนี้

- 6) การตรวจสอบความสามารถในการระบายน้ำของระบบระบายน้ำปัจจุบัน ได้จากการเปรียบเทียบค่าปริมาณน้ำผิวดินสูงสุดกับค่าความจุของทางระบายน้ำ ณ จุดที่ทำการพิจารณาซึ่งจะทำให้ทราบว่าความสามารถในการระบายน้ำ ณ จุดพิจารณาใด ๆ เพียงพอหรือไม่ รายละเอียดผลลัพธ์ของการคำนวณในชั้นตอนที่ 3 ถึง 6 เป็นไปตามที่ได้แสดงไว้ในตารางที่ 4-9

สรุปผลการศึกษาวิเคราะห์ เพื่อทำการตรวจสอบสภาพของระบบระบายน้ำในปัจจุบัน (ตารางที่ 4-9) ที่การรอบปีการเกิดของฝนเท่ากับ 5 ปี ปรากฏว่าระบบระบายน้ำภายในพื้นที่ทำการศึกษารายส่วนใหญ่ ไม่สามารถที่จะรองรับปริมาณการเกิดของน้ำผิวดินสูงสุดได้ อันเป็นสาเหตุที่ทำให้เกิดภาวะน้ำท่วม และความสามารถในการระบายน้ำของระบบระบายน้ำของทางกรุงเทพมหานครที่เกี่ยวข้อง อันได้แก่ ท่อระบายน้ำถนนพญาไท ก็ไม่สามารถที่จะรองรับปริมาณน้ำที่ระบายออกมาจากพื้นที่ทำการศึกษาได้ ส่วนอุโมงค์ระบายน้ำถนนอังรีดูนังต์ถึงแม้ว่าจะมีความสามารถในการระบายน้ำมากกว่าปริมาณน้ำที่ระบายออกมาจากพื้นที่ทำการศึกษาก็ตาม แต่เนื่องจากอุโมงค์ดังกล่าวยังรับน้ำที่ระบายมาจากพื้นที่ข้างเคียงด้วย ซึ่งอาจจะทำให้ความสามารถในการระบายน้ำของอุโมงค์ดังกล่าวไม่เพียงพอ สำหรับปริมาณน้ำผิวดินสูงสุด ณ จุดที่ใช้ในการระบายน้ำออกไปสู่แหล่งรับน้ำภายนอก (Outlet) ทั้ง 4 แห่ง มีค่าดังนี้

- ท่อระบายน้ำถนนพญาไทหมายเลข 1 และ 30 ปริมาณน้ำผิวดินสูงสุดมีค่าเท่ากับ 2.348 และ 3.873 ลูกบาศก์เมตร/วินาที
- อุโมงค์ระบายน้ำถนนอังรีดูนังต์หมายเลข 31 และ 75 ปริมาณน้ำผิวดินสูงสุดมีค่าเท่ากับ 6.354 และ 4.178 ลูกบาศก์เมตร/วินาที

4.2.3 การคำนวณปริมาณน้ำผิวดินเมื่อช่วงเวลามีค่าต่าง ๆ กัน การคำนวณปริมาณน้ำผิวดิน ณ จุดพิจารณาใด ๆ ของระบบระบายน้ำ กรณีที่ฝนตกเป็นระยะเวลาานานกว่าเวลาที่น้ำไหลจากจุดไกลสุดมายังจุดที่ทำการพิจารณานั้น กระทำเพื่อวัตถุประสงค์ในการนำมาประกอบการ

ตารางที่ 4-9 การคำนวณปริมาณน้ำผิวดินสูงสุด ณ จุดพิจารณาใด ๆ

Gutter number	Tributary gutter	Tributary subarea	Increment of area sq.m	C	Equivalent area CA sq.m	Total area Σ CA sq.m	tc min	I mm/hr	Runoff Q, cms	Gutter/Pipe		Gutter slope	Velocity mps	Effective length m	Travel time tt, min	Capacity Qg, cms	Gross surcharge cms
										φ, B, m	D, m						
Outlet # 1																	
11	-	16	25490	0.575	14657	14657	31.5	111.7	0.455	1.00		0.0013	1.02	200	3.3	0.803	-0.348
10	-	12	35260	0.600	21156	21156	29.9	114.0	0.670	0.60		0.0010	0.64	160	4.2	0.180	0.490
9	10,11	-	-	-	-	35813	31.5	111.7	1.111	1.00		0.0013	1.02	143	2.3	0.803	0.308
7	9	7	19352	0.670	12966	35813	33.9	108.0	1.074	1.00		0.0013	1.02	194	3.2	0.863	0.211
6	-	8	17571	0.350	6150	6150	31.2	112.2	0.192	0.50		0.0033	1.03	265	4.3	0.201	-0.010
5	6,7	-	-	-	-	54928	37.0	103.5	1.579	1.00		0.0013	1.02	50	0.8	0.803	0.776
4	-	5	17422	0.800	13938	13938	6.2	167.4	0.648	0.50		0.0019	0.78	265	5.7	0.153	0.495
3	-	3	20232	0.800	16186	16186	7.2	164.4	0.739	0.50		0.0017	0.74	220	5.0	0.145	0.595
2	3,4,5	-	-	-	-	85052	37.8	102.3	2.417	1.00		0.0013	1.02	140	2.3	0.803	1.614
1	2	-	-	-	-	85052	40.1	99.4	2.348	1.00		0.0013	1.02	20	0.3	0.803	1.546
Total			135327	0.628	85052												
Outlet # 30																	
12	-	19	15438	0.800	12350	12350	5.9	168.2	0.577	0.45	0.45	0.0007	0.53	256	8.0	0.108	0.469
13	-	22	28189	0.420	11839	11839	23.2	126.6	0.416	0.45	0.45	0.0014	0.75	250	5.5	0.153	0.264
14	12,13	-	-	-	-	24190	23.2	126.6	0.851	1.00		0.0008	0.80	205	4.3	0.630	0.221
15	-	27	24714	0.430	10627	10627	19.7	133.6	0.394	0.45	0.45	0.0012	0.70	188	4.5	0.141	0.253
16	-	31	23544	0.685	16128	16128	9.8	157.5	0.706	0.45	0.45	0.0019	0.88	212	4.0	0.178	0.528
17	15,16	-	-	-	-	26755	19.7	133.6	0.993	0.45	0.45	0.0019	0.88	62	1.2	0.178	0.815
18	14,17	-	-	-	-	50944	27.4	118.2	1.673	1.00		0.0008	0.80	166	3.5	0.630	1.043
19	-	37	8465	0.580	4910	4910	9.9	157.2	0.214	0.60		0.0014	0.75	116	2.6	0.213	0.001
20	19	36	14210	0.645	9165	4910	9.9	157.2	0.214	0.60		0.0014	0.75	162	3.6	0.213	0.001
21	18,20	-	-	-	-	65020	30.9	112.6	2.034	1.00		0.0008	0.80	160	3.3	0.630	1.404
22	-	39	14792	0.665	9837	9837	10.3	156.2	0.427	0.60		0.0044	1.34	162	2.0	0.378	0.049
23	-	45	5660	0.800	4528	4528	5.0	170.5	0.214	0.60		0.0015	0.78	78	1.7	0.221	-0.006
24	-	46	13447	0.605	8135	8135	15.5	143.2	0.324	0.30		0.0015	0.49	160	5.4	0.035	0.289
25	-	44	19005	0.570	10833	10833	15.7	142.7	0.429	0.30		0.0015	0.49	160	5.4	0.035	0.395
26	23,24,25	-	-	-	-	23496	15.5	143.2	0.935	0.60		0.0015	0.78	106	2.3	0.221	0.714
27	26	43	16748	0.465	7788	23496	17.8	137.5	0.897	0.60		0.0015	0.78	102	2.2	0.221	0.677
28	21,22,27	-	-	-	-	106140	34.2	107.7	3.175	1.00		0.0008	0.80	264	5.5	0.630	2.546
29	-	49	41802	0.800	33442	33442	12.4	151.0	1.403	0.60		0.0045	1.35	275	3.4	0.382	1.020
30	28,29	-	-	-	-	139582	39.7	99.9	3.873	1.00		0.0008	0.80	38	0.8	0.630	3.244
Total			226014	0.618	139582												

ตารางที่ 4-9 (ต่อ)

Gutter number	Tributary gutter	Tributary subarea	Increment of area sq.m	C	Equivalent area CA sq.m	Total area ΣCA sq.m	tc min	I mm/hr	Runoff Q, cms	Gutter/Pipe		Gutter slope	Velocity mps	Effective length m	Travel time tt, min	Capacity Qg, cms	Gross surcharge cms
										φ, B, m	D, m						
Outlet # 31																	
54	-	24	5986	0.690	4130	4130	6.1	167.7	0.192	0.45	0.45	0.0049	1.41	120	1.4	0.286	-0.093
53	-	20	6520	0.750	4890	4890	5.9	168.2	0.228	0.45	0.45	0.0026	1.03	126	2.0	0.208	0.020
52	-	23	12744	0.760	9685	9685	11.3	153.7	0.414	0.45	0.45	0.0026	1.03	120	1.9	0.208	0.205
55	52, 53, 54	21	12920	0.780	10078	18706	11.3	153.7	0.799	0.40		0.0026	0.78	108	2.3	0.099	0.700
56	-	25	6264	0.695	4353	4353	6.3	167.1	0.202	0.40		0.0065	1.24	120	1.6	0.156	0.046
57	-	26	5273	0.735	3876	3876	7.1	164.7	0.177	0.40		0.0064	1.23	80	1.1	0.155	0.023
58	55, 56, 57	-	-	-	-	37013	13.6	148.0	1.522	0.40		0.0026	0.78	46	1.0	0.099	1.423
51	58	-	-	-	-	37013	14.6	145.5	1.496	2.00	2.00	0.0010	1.72	183	1.8	6.895	-5.399
47	-	28	11472	0.480	5507	5507	17.5	138.2	0.211	0.45	0.45	0.0025	1.01	116	1.9	0.204	0.007
46	-	32	19694	0.635	12506	12506	9.3	158.7	0.551	0.45	0.45	0.0017	0.83	210	4.2	0.168	0.383
48	47	29	6898	0.585	4035	5507	17.5	138.2	0.211	0.45	0.45	0.0025	1.01	108	1.8	0.204	0.007
49	-	30	6457	0.725	4681	4681	7.2	164.4	0.214	0.40		0.0037	0.94	92	1.6	0.118	0.096
50	46, 48, 49	-	-	-	-	26729	19.2	134.6	0.999	0.45	0.45	0.0025	1.01	46	0.8	0.204	0.795
45	50, 51	-	-	-	-	63741	20.0	133.0	2.355	2.00	2.00	0.0010	1.72	74	0.7	6.895	-4.540
44	-	34	11875	0.780	9263	9263	4.4	172.0	0.443	0.40		0.0011	0.51	254	8.3	0.064	0.378
43	44, 45	-	-	-	-	73004	20.7	131.6	2.669	2.00	2.00	0.0010	1.72	86	0.8	6.895	-4.226
41	-	33	23408	0.790	18492	18492	8.3	161.2	0.828	0.60		0.0043	1.32	130	1.6	0.374	0.454
42	41	35	13294	0.760	10103	18492	8.3	161.2	0.828	0.60		0.0043	1.32	256	3.2	0.374	0.454
40	42, 43	-	-	-	-	101600	21.6	129.8	3.663	2.00	2.00	0.0010	1.72	70	0.7	6.895	-3.232
39	-	38, 41	28647	0.740	21199	21199	6.1	167.7	0.988	0.30		0.0043	0.83	90	1.8	0.059	0.929
38	39, 40	-	-	-	-	122798	22.2	128.6	4.387	2.00	2.00	0.0010	1.72	100	1.0	6.895	-2.508
36	-	40	11649	0.685	7980	7980	11.3	153.7	0.341	0.40		0.0001	0.15	110	11.9	0.019	0.321
37	36	42	11518	0.620	7141	7980	11.3	153.7	0.341	0.60		0.0001	0.20	254	21.0	0.057	0.284
35	-	47	10526	0.695	7316	7316	5.4	169.5	0.344	0.60		0.0001	0.20	144	11.9	0.057	0.287
34	35, 37, 38	48	22458	0.700	15721	145235	23.2	126.6	5.107	2.00	2.00	0.0010	1.72	148	1.4	6.895	-1.788
33	34	50	50516	0.600	30310	160955	24.6	123.8	5.535	2.00	2.00	0.0010	1.72	214	2.1	6.895	-1.360
31	33	-	-	-	-	191265	26.7	119.6	6.354	2.00	2.00	0.0010	1.72	38	0.4	6.895	-0.541
Total			278119	0.688	191265												

ตารางที่ 4-9 (ต่อ)

Gutter number	Tributary gutter	Tributary subarea	Increment of area sq.m	C	Equivalent area CA sq.m	Total area Σ CA sq.m	tc min	I mm/hr	Runoff Q, cms	Gutter/Pipe		Gutter slope	Velocity mps	Effective length m	Travel time t, min	Capacity Qg, cms	Gross surcharge cms
										ϕ , B, m	D, m						
Outlet # 75																	
61	-	18	19600	0.780	15288	15288	16.4	141.0	0.599	0.50		0.0041	1.14	103	1.5	0.225	0.374
62	-	17	10215	0.750	7661	7661	12.1	151.7	0.323	0.50		0.0011	0.59	50	1.4	0.116	0.207
63	61,62	13	15120	0.700	10584	22949	16.4	141.0	0.899	0.50		0.0009	0.54	180	5.6	0.105	0.794
64	-	14	25814	0.385	9938	9938	39.2	100.5	0.277	0.30		0.0020	0.57	160	4.7	0.040	0.237
8	-	10	22831	0.590	13470	13470	10.3	156.2	0.584	0.60		0.0010	0.64	288	7.5	0.180	0.404
65	8,63,64	11	17900	0.750	13425	56942	43.9	94.6	1.496	0.60		0.0010	0.64	160	4.2	0.180	1.316
60	-	15	26496	0.800	21197	21197	9.2	159.0	0.936	2.00	2.00	0.0010	1.72	290	2.8	6.895	-5.959
66	60,65	-	-	-	-	91564	48.1	89.9	2.287	2.00	2.00	0.0010	1.72	72	0.7	6.895	-4.609
67	66	9	27238	0.750	20429	91564	48.8	89.2	2.269	2.00	2.00	0.0010	1.72	118	1.1	6.895	-4.626
69	67	-	-	-	-	111992	50.0	88.0	2.738	2.00	2.00	0.0010	1.72	54	0.5	6.895	-4.157
70	-	6	17422	0.800	13938	13938	6.2	167.4	0.648	0.50		0.0019	0.78	265	5.7	0.153	0.495
71	-	4	20232	0.800	16186	16186	7.2	164.4	0.739	0.50		0.0034	1.04	220	3.5	0.204	0.535
72	69,70,71	-	-	-	-	142115	50.5	87.5	3.454	2.00	2.00	0.0010	1.72	134	1.3	6.895	-3.441
73	-	1	20232	0.800	16186	16186	7.2	164.4	0.739	0.60		0.0012	0.70	265	6.3	0.198	0.542
74	73	2	20232	0.800	16186	16186	7.2	164.4	0.739	0.60		0.0012	0.70	265	6.3	0.198	0.542
75	72,74	-	-	-	-	174487	51.8	86.2	4.178	2.00	2.00	0.0010	1.72	40	0.4	6.895	-2.717
Total			243332	0.717	174487												

Remark : negative value (-) means gutter capacity greater than the expected runoff

Outlet # 1 : Storage area	=	2652	sq.m	Gutter volume	=	779	cum
Outlet # 30 :	=	7326	sq.m		=	1156	cum
Outlet # 31 :	=	4526	sq.m		=	501	cum
Outlet # 75 :	=	1917	sq.m		=	448	cum
Total storage area	=	16421	sq.m		=	2885	cum

พิจารณาหาแนวทางการแก้ไขปรับปรุงระบบระบายน้ำ โดยอาศัยอัตราการไหลของน้ำผิวดิน และปริมาณของน้ำผิวดิน

การคำนวณปริมาณน้ำผิวดินเมื่อช่วงเวลามีค่าต่าง ๆ กัน ณ จุดพิจารณาใด ๆ สามารถคำนวณหาได้ด้วยสมการ 2-12 ซึ่งจากค่าปริมาณความเข้มของฝนในตารางที่ 4-6 จะเห็นได้ว่าปริมาณความเข้มของฝนจะมีค่าสูงที่ช่วงเวลานั้น ๆ และจะมีค่าลดลงเมื่อช่วงเวลานานขึ้น ดังนั้นจะได้ว่าอัตราการไหลของน้ำผิวดินจะมีค่าสูงที่ช่วงเวลานั้น ๆ ด้วย และจากค่าอัตราการไหลดังกล่าวจะสามารถคำนวณหาปริมาณของน้ำผิวดินได้ ดังที่ได้แสดงไว้ในตารางที่ 4-10

4.2.4 การคำนวณปริมาณน้ำผิวดิน ณ จุดที่ทำการพิจารณา การคำนวณในส่วนนี้กระทำเพื่อวัตถุประสงค์ในการหาความสัมพันธ์ระหว่างอัตราการไหล ปริมาณน้ำผิวดิน ปริมาณการสะสมของน้ำผิวดินและปริมาณน้ำท่วม (flood) ที่ช่วงเวลาต่าง ๆ (hydrograph) สำหรับพื้นที่ทำการศึกษานี้ได้เลือกทำการพิจารณา ณ จุดที่ใช้ในการระบายน้ำออกไปจากพื้นที่ทำการศึกษาสู่แหล่งรับน้ำภายนอก (Outlet) ซึ่งมีอยู่ด้วยกัน 4 แห่ง เนื่องจากเป็นบริเวณที่จะนำไปใช้ในการพิจารณาติดตั้งเครื่องสูบน้ำ และพิจารณาพื้นที่ทำการศึกษทั้งหมด โดยมีขั้นตอนการคำนวณในแต่ละจุดที่ทำการพิจารณา ดังนี้

- 1) กำหนดให้ช่วงเวลามีค่าเพิ่มขึ้นเท่ากับระยะเวลาในการไหลของน้ำจากจุดไกลสุดมายังจุดที่ทำการพิจารณา (t_c)
- 2) อ่านค่าปริมาณความเข้มของฝนที่ช่วงเวลาต่าง ๆ (ตารางที่ 4-6) และคำนวณหาปริมาณความเข้มของฝนที่เพิ่มขึ้นเมื่อช่วงเวลามีค่าต่าง ๆ กัน
- 3) คำนวณหาค่าอัตราการไหล (Q) ได้ด้วยสมการ 2-12
- 4) คำนวณหาปริมาณน้ำผิวดิน (V) ในแต่ละช่วงเวลาเพิ่มขึ้นและคำนวณหาปริมาณการสะสมของน้ำผิวดิน (ΣV) เมื่อช่วงเวลามีค่าต่าง ๆ กัน
- 5) คำนวณหาปริมาณน้ำท่วม (flood depth) จากการพิจารณาลักษณะทางกายภาพของพื้นที่ทำการศึกษา จึงได้กำหนดให้พื้นที่ที่จะเกิดภาวะน้ำท่วม อันได้แก่ พื้นที่ที่มีระดับต่ำและพื้นที่ระหว่างอาคารสูง เป็นต้น มีค่าประมาณ 50 เปอร์เซ็นต์ของพื้นที่รับน้ำ

ผลลัพธ์ที่ได้เป็นไปตามตารางที่ 4-11 และรูปที่ 4-5

ตารางที่ 4-10 การคำนวณปริมาณน้ำผิวดินเมื่อช่วงเวลามีค่าต่าง ๆ กัน

Gutter number	Total area Σ CA sq.m	Storage area sq.m	Runoff (l, cms, cum) for each duration											
			15 min	30 min	45 min	1 hr	2 hrs	3 hrs	4 hrs	6 hrs	9 hrs	12 hrs	24 hrs	
Outlet # 1														
11	14657	2652		0.455 *	0.380	0.318	0.199	0.145	0.113	0.081	0.057	0.047	0.024	
					1026	1143	1436	1561	1624	1759	1847	2023	2040	
10	21156		0.670 *	0.670	0.548	0.458	0.288	0.209	0.163	0.118	0.082	0.068	0.034	
					1206	1480	1650	2073	2253	2344	2539	2666	2920	
9	35813			1.111 *	0.928	0.776	0.487	0.353	0.276	0.199	0.139	0.114	0.058	
					2506	2793	3510	3814	3968	4298	4512	4942	4985	
7	35813			1.074 *	0.928	0.776	0.487	0.353	0.276	0.199	0.139	0.114	0.058	
					2506	2793	3510	3814	3968	4298	4512	4942	4985	
6	6150			0.192 *	0.159	0.133	0.084	0.061	0.047	0.034	0.024	0.020	0.010	
					430	480	603	655	681	738	775	849	856	
5	54928			1.579 *	1.424	1.190	0.748	0.542	0.423	0.305	0.214	0.175	0.088	
					3844	4284	5383	5850	6086	6591	6921	7580	7646	
4	13938	0.648 *	0.559	0.441	0.361	0.302	0.190	0.137	0.107	0.077	0.054	0.045	0.022	
					503	794	1087	1366	1484	1544	1673	1756	1923	
3	16186	0.739 *	0.650	0.513	0.419	0.351	0.220	0.160	0.125	0.090	0.063	0.052	0.026	
					923	1133	1262	1586	1724	1793	1942	2039	2234	
2	85052			2.417 *	2.204	1.843	1.158	0.839	0.654	0.473	0.331	0.272	0.137	
					5951	6634	8335	9058	9424	10206	10717	11737	11839	
1	85052	2652		2.348 *	2.204	1.843	1.158	0.839	0.654	0.473	0.331	0.272	0.137	
					5951	6634	8335	9058	9424	10206	10717	11737	11839	
Outlet # 30														
12	12350		0.577 *	0.496	0.391	0.320	0.268	0.168	0.122	0.095	0.069	0.048	0.039	
					446	704	864	963	1210	1315	1368	1482	1556	
13	11839	2550		0.416 *	0.375	0.307	0.257	0.161	0.117	0.091	0.066	0.046	0.038	
					675	828	923	1160	1261	1312	1421	1492	1634	
14	24190			0.851 *	0.766	0.627	0.524	0.329	0.239	0.186	0.134	0.094	0.077	
					1379	1693	1887	2371	2576	2680	2903	3048	3338	
15	10627	2160		0.394 *	0.337	0.275	0.230	0.145	0.105	0.082	0.059	0.041	0.034	
					606	744	829	1041	1132	1177	1275	1339	1467	
16	16128	544	0.706 *	0.647	0.511	0.418	0.349	0.220	0.159	0.124	0.090	0.063	0.052	
					583	919	1129	1258	1581	1718	1787	1935	2032	
17	26755			0.993 *	0.847	0.693	0.580	0.364	0.264	0.206	0.149	0.104	0.085	
					1525	1872	2087	2622	2849	2964	3211	3371	3692	
18	50944			1.673 *	1.613	1.320	1.104	0.693	0.502	0.392	0.283	0.198	0.163	
					2904	3565	3974	4993	5426	5645	6113	6419	7030	
19	4910	784	0.214 *	0.197	0.155	0.127	0.106	0.067	0.048	0.038	0.027	0.019	0.016	
					177	280	344	383	481	523	544	589	619	
20	4910	644	0.214 *	0.197	0.155	0.127	0.106	0.067	0.048	0.038	0.027	0.019	0.016	
					177	280	344	383	481	523	544	589	619	
21	65020				2.034 *	1.685	1.409	0.885	0.641	0.500	0.361	0.253	0.208	
					4550	5072	6372	6925	7204	7802	8192	8973	9051	
22	9837	644	0.427 *	0.395	0.311	0.255	0.213	0.134	0.097	0.076	0.055	0.038	0.031	
					355	561	688	767	964	1048	1090	1180	1239	
23	4528		0.214 *	0.182	0.143	0.117	0.098	0.062	0.045	0.035	0.025	0.018	0.014	
					164	258	317	353	444	502	543	571	625	
24	8135			0.324 *	0.258	0.211	0.176	0.111	0.080	0.063	0.045	0.032	0.026	
					464	569	635	797	866	901	976	1025	1123	
25	10833			0.429 *	0.343	0.281	0.235	0.147	0.107	0.083	0.060	0.042	0.035	
					617	758	845	1062	1154	1200	1300	1365	1495	
26	23496			0.935 *	0.744	0.609	0.509	0.320	0.232	0.181	0.131	0.091	0.075	
					1339	1644	1833	2303	2502	2603	2820	2961	3242	
27	23496			0.897 *	0.744	0.609	0.509	0.320	0.232	0.181	0.131	0.091	0.075	
					1339	1644	1833	2303	2502	2603	2820	2961	3242	
28	106140				3.175 *	2.751	2.300	1.445	1.047	0.817	0.590	0.413	0.339	
					7427	8279	10402	11304	11760	12737	13374	14667	14775	
29	33442		1.403 *	1.342	1.059	0.867	0.725	0.455	0.330	0.257	0.186	0.130	0.107	
					1208	1906	2340	2608	3277	3562	3705	4013	4214	
30	139582	7326		3.873 *	3.617	3.024	1.900	1.376	1.074	0.775	0.543	0.446	0.225	
					9767	10887	13679	14865	15466	16750	17587	19262	19430	

ตารางที่ 4-10 (ต่อ)

Gutter number	Total area ΣCA sq.m	Storage area sq.m	Runoff (Q, cms, cum) for each duration											
			15 min	30 min	45 min	1 hr	2 hrs	3 hrs	4 hrs	6 hrs	9 hrs	12 hrs	24 hrs	
Outlet # 31														
54	4130		0.192 *	0.166 149	0.131 235	0.107 289	0.089 322	0.056 405	0.041 440	0.032 458	0.023 496	0.016 520	0.013 570	0.007 575
53	4890		0.228 *	0.196 177	0.155 279	0.127 342	0.106 381	0.067 479	0.048 521	0.038 542	0.027 587	0.019 616	0.016 675	0.008 681
52	9685	990	0.414 *	0.389 350	0.307 552	0.251 678	0.210 755	0.132 949	0.096 1031	0.075 1073	0.054 1162	0.038 1220	0.031 1337	0.016 1348
55	18706		0.799 *	0.751 676	0.592 1066	0.485 1309	0.405 1459	0.255 1833	0.184 1992	0.144 2073	0.104 2245	0.073 2357	0.060 2581	0.030 2604
56	4353		0.202 *	0.175 157	0.138 248	0.113 305	0.094 340	0.059 427	0.043 464	0.033 482	0.024 522	0.017 549	0.014 601	0.007 606
57	3876		0.177 *	0.156 140	0.123 221	0.100 271	0.084 302	0.053 380	0.038 413	0.030 429	0.022 465	0.015 488	0.012 535	0.006 539
58	37013		1.522 *	1.486 1337	1.172 2110	0.959 2590	0.802 2887	0.504 3627	0.365 3942	0.285 4101	0.206 4442	0.144 4664	0.118 5108	0.060 5152
51	37013		1.496 *	1.486 1337	1.172 2110	0.959 2590	0.802 2887	0.504 3627	0.365 3942	0.285 4101	0.206 4442	0.144 4664	0.118 5108	0.060 5152
47	5507	200	0.211 *	0.174 314	0.143 385	0.119 385	0.119 430	0.075 540	0.054 586	0.042 610	0.031 661	0.021 694	0.018 760	0.009 767
46	12506		0.551 *	0.502 452	0.396 713	0.324 875	0.271 975	0.170 1226	0.123 1332	0.096 1386	0.069 1501	0.049 1576	0.040 1726	0.020 1741
48	5507		0.211 *	0.174 314	0.143 385	0.119 385	0.119 430	0.075 540	0.054 586	0.042 610	0.031 661	0.021 694	0.018 760	0.009 767
49	4681		0.214 *	0.188 169	0.148 267	0.121 328	0.101 365	0.064 459	0.046 499	0.036 519	0.026 562	0.018 590	0.015 646	0.008 652
50	26729		0.999 *	0.846 1524	0.693 1870	0.579 2085	0.364 2619	0.264 2847	0.206 2962	0.148 3368	0.104 3689	0.085 3721	0.043 3721	0.043 3721
45	63741		2.355 *	2.018 3633	1.652 4460	1.381 4972	0.868 6247	0.629 6788	0.490 7063	0.354 7649	0.248 8031	0.204 8796	0.103 8873	0.103 8873
44	9263		0.443 *	0.372 335	0.293 528	0.240 648	0.201 722	0.126 908	0.091 986	0.071 1026	0.051 1112	0.036 1167	0.030 1278	0.015 1289
43	73004		2.669 *	2.312 4161	1.892 5108	1.582 5694	0.994 7154	0.720 7775	0.562 8089	0.406 8760	0.284 9198	0.233 10075	0.118 10162	0.118 10162
41	18492	456	0.828 *	0.742 668	0.586 1054	0.479 1294	0.401 1442	0.252 1812	0.182 1969	0.142 2049	0.103 2219	0.072 2330	0.059 2552	0.030 2574
42	18492		0.828 *	0.742 668	0.586 1054	0.479 1294	0.401 1442	0.252 1812	0.182 1969	0.142 2049	0.103 2219	0.072 2330	0.059 2552	0.030 2574
40	101600		3.663 *	3.217 5791	2.633 7109	2.201 7925	1.383 9957	1.002 10820	0.782 11257	0.564 12192	0.395 12802	0.325 14021	0.164 14143	0.164 14143
39	21199	1440	0.988 *	0.851 766	0.671 1208	0.549 1483	0.459 1654	0.289 2077	0.209 2258	0.163 2349	0.118 2544	0.082 2671	0.068 2925	0.034 2951
38	122798		4.387 *	3.889 7000	3.183 8593	2.661 9578	1.671 12034	1.211 13078	0.945 13606	0.682 14736	0.478 15473	0.392 16946	0.198 17094	0.198 17094
36	7980		0.341 *	0.320 288	0.253 455	0.207 558	0.173 622	0.109 782	0.079 850	0.061 884	0.044 958	0.031 1005	0.025 1101	0.013 1111
37	7980		0.341 *	0.320 288	0.253 455	0.207 558	0.173 622	0.109 782	0.079 850	0.061 884	0.044 958	0.031 1005	0.025 1101	0.013 1111
35	7316		0.344 *	0.294 264	0.232 417	0.190 512	0.159 571	0.100 717	0.072 779	0.056 811	0.041 878	0.028 922	0.023 1010	0.012 1018
34	145235		5.107 *	4.599 8278	3.764 10163	3.147 11328	1.977 14233	1.432 15468	1.118 16092	0.807 17428	0.565 18300	0.464 20042	0.234 20217	0.234 20217
33	160955	1440	5.535 *	5.097 9174	4.171 11263	3.487 12555	2.191 15774	1.587 17142	1.238 17834	0.894 19315	0.626 20280	0.514 22212	0.259 22405	0.259 22405
31	191265	4526	6.354 *	6.057 10902	4.957 13384	4.144 14919	2.603 18744	1.886 20370	1.472 21192	1.063 22952	0.744 24099	0.611 26395	0.308 26624	0.308 26624

ตารางที่ 4-10 (ต่อ)

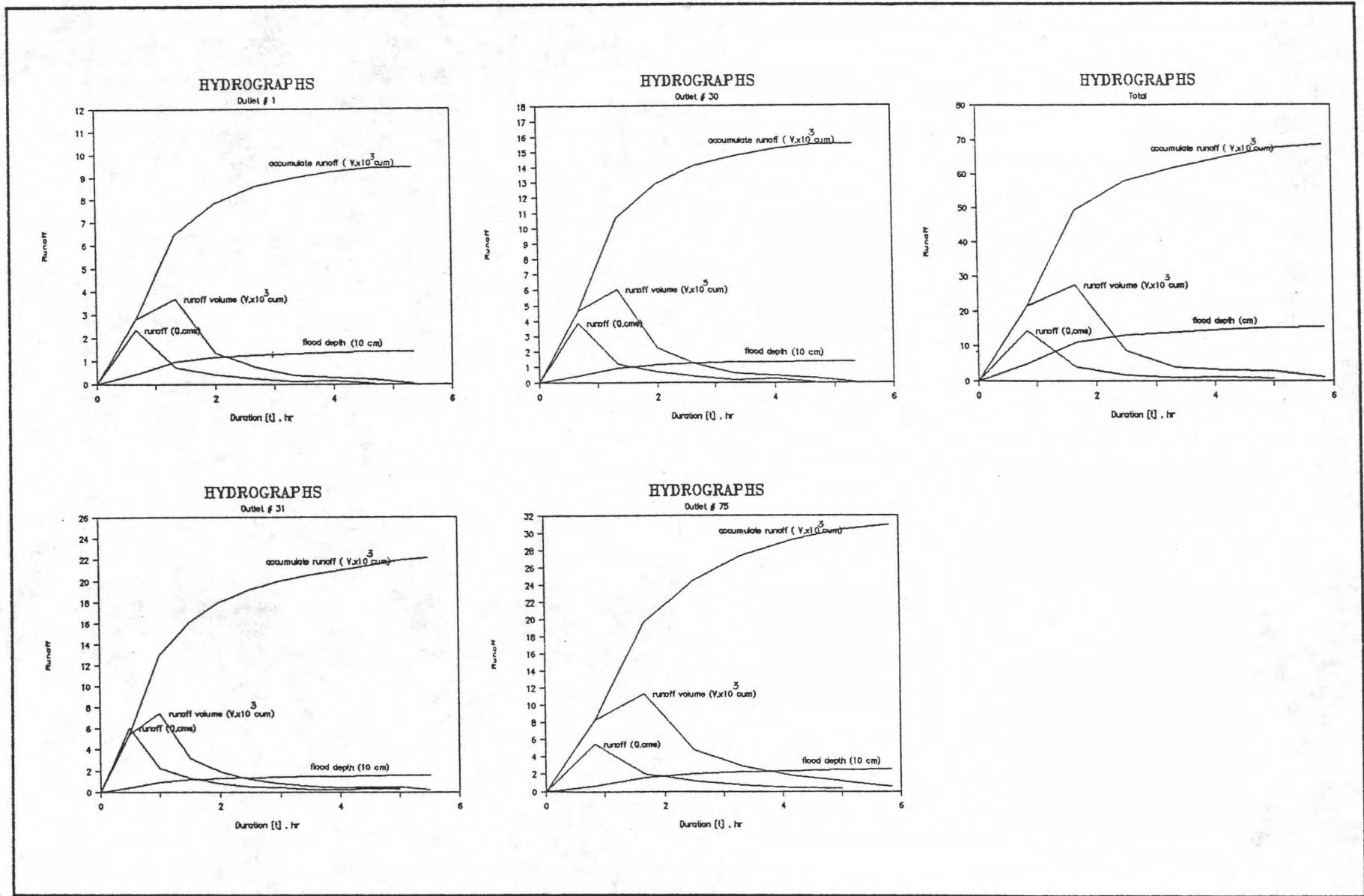
Gutter number	Total area ΣCA sq.m	Storage area sq.m	Runoff (0,cms,cum) for each duration										
			15 min	30 min	45 min	1 hr	2 hrs	3 hrs	4 hrs	6 hrs	9 hrs	12 hrs	24 hrs
Outlet # 75													
61	15288		0.599 *	0.484 871	0.396 1070	0.331 1192	0.208 1498	0.151 1628	0.118 1694	0.085 1835	0.059 1926	0.049 2110	0.025 2128
62	7661	0.323 *	0.308 277	0.243 437	0.199 536	0.166 598	0.104 751	0.076 816	0.059 849	0.043 919	0.030 965	0.024 1057	0.012 1066
63	22949		0.899 *	0.727 1308	0.595 1606	0.497 1790	0.312 2249	0.226 2444	0.177 2543	0.127 2754	0.089 2892	0.073 3167	0.037 3195
64	9938		0.277 *	0.258 695	0.215 775	0.135 974	0.098 1058	0.076 1101	0.055 1193	0.039 1252	0.032 1371	0.016 1383	
8	13470	945	0.584 *	0.541 487	0.427 768	0.349 943	0.292 1051	0.183 1320	0.133 1435	0.104 1493	0.075 1616	0.052 1697	0.022 1859
65	56942	972		1.496 *	1.476 3985	1.234 4441	0.775 5580	0.562 6064	0.438 6309	0.316 6833	0.221 7175	0.182 7858	0.092 7926
60	21197		0.936 *	0.851 766	0.671 1208	0.549 1483	0.459 1653	0.289 2077	0.209 2257	0.163 2544	0.118 2671	0.082 2925	0.034 2951
66	91564				2.287 *	1.984 7142	1.246 8973	0.903 9752	0.705 10145	0.509 10988	0.356 11537	0.292 12636	0.148 12746
67	91564				2.269 *	1.984 7142	1.246 8973	0.903 9752	0.705 10145	0.509 10988	0.356 11537	0.292 12636	0.148 12746
69	111992				2.738 *	2.426 8735	1.524 10975	1.104 11927	0.862 12409	0.622 13439	0.436 14111	0.358 15455	0.180 15589
70	13938	0.648 *	0.559 503	0.441 794	0.361 975	0.302 1087	0.190 1366	0.137 1484	0.107 1544	0.077 1673	0.054 1756	0.045 1923	0.022 1940
72	142115				3.454 *	3.079 11085	1.934 13927	1.401 15135	1.093 15746	0.790 17054	0.553 17907	0.454 19612	0.229 19782
73	16186	0.739 *	0.650 585	0.513 923	0.419 1133	0.351 1262	0.220 1586	0.160 1724	0.125 1793	0.090 1942	0.063 2039	0.052 2234	0.026 2253
74	16186	0.739 *	0.650 585	0.513 923	0.419 1133	0.351 1262	0.220 1586	0.160 1724	0.125 1793	0.090 1942	0.063 2039	0.052 2234	0.026 2253
75	174487	1917			4.178 *	3.781 13610	2.375 17100	1.721 18583	1.343 19333	0.969 20938	0.679 21985	0.557 24079	0.281 24289

Remark : Rainfall intensity from Table 4-6

* maximum runoff (t=tc)

ตารางที่ 4-11 การคำนวณกราฟน้ำผิวดิน (hydrograph) ณ จุดที่ทำการพิจารณา

Outlet # 1							Outlet # 30							Total													
Duration min	I, mm/hr		Runoff			Flood depth cm	Duration min	I, mm/hr		Runoff			Flood depth cm	Duration min	I, mm/hr		Runoff			Flood depth cm							
	I	Increment	Q, cms	V, cum	V, cum			I	Increment	Q, cms	V, cum	V, cum			I	Increment	Q, cms	V, cum	V, cum								
0	0.0	0.0	0.000	0	0	0.0	0	0.0	0.0	0.000	0	0	0.0	0	0.0	0.000	0	0	0.0	0.0							
40	99.5	99.5	2.351	2821	2821	4.2	40	99.5	99.5	3.858	4629	4629	4.1	50	88.0	88.0	14.432	21647	21647	4.9							
80	65.0	30.5	0.721	3686	6506	9.6	80	65.0	30.5	1.183	6049	10678	9.4	100	56.1	24.2	3.969	27601	49248	11.2							
120	49.0	17.0	0.402	1347	7853	11.6	120	49.0	17.0	0.659	2210	12888	11.4	150	41.0	10.8	1.771	8610	57858	13.1							
160	39.0	9.0	0.213	737	8590	12.7	160	39.0	9.0	0.349	1210	14098	12.5	200	32.0	5.0	0.820	3887	61744	14.0							
200	32.0	4.0	0.095	369	8959	13.2	200	32.0	4.0	0.155	605	14703	13.0	250	27.0	7.0	1.148	2952	64696	14.7							
240	27.7	6.2	0.146	289	9248	13.7	240	27.7	6.2	0.240	475	15177	13.4	300	23.2	4.2	0.689	2755	67452	15.3							
280	23.8	0.4	0.009	187	9435	13.9	280	23.8	0.4	0.016	307	15484	13.7	350				1033	68485	15.5							
320				11	9446	14.0	320				19	15503	13.7														
Outlet # 31							Outlet # 75							Remark : Outlet # 1 , Area = 135327 sq.m Cave = 0.628 Outlet # 30 , Area = 226014 sq.m Cave = 0.618 Outlet # 31 , Area = 278119 sq.m Cave = 0.688 Outlet # 75 , Area = 243332 sq.m Cave = 0.717 Total , Area = 882792 sq.m Cave = 0.669													
0	0.0	0.0	0.000	0	0	0.0	0	0.0	0.0	0.000	0	0	0.0														
30	114.0	114.0	6.057	5451	5451	3.9	50	88.0	88.0	5.525	8288	8288	6.8														
60	78.0	42.0	2.231	7459	12910	9.3	100	56.1	24.2	2.036	11342	19630	16.1														
90	60.2	24.6	1.307	3185	16095	11.6	150	41.0	10.8	1.192	4842	24472	20.1														
120	49.0	15.4	0.818	1913	18008	12.9	200	32.0	5.0	0.746	2908	27380	22.5														
150	41.0	9.0	0.478	1167	19174	13.8	250	27.0	7.0	0.436	1774	29154	24.0														
180	35.5	8.0	0.425	813	19987	14.4	300	23.2	4.2	0.388	1236	30390	25.0														
210	31.0	4.0	0.213	574	20561	14.8	350				582	30971	25.5														
240	27.7	4.6	0.244	411	20972	15.1																					
270	25.2	5.2	0.276	469	21441	15.4																					
300	23.2	5.2	0.276	497	21938	15.8																					
330				249	22187	16.0																					



รูปที่ 4-5 กราฟน้ำผิวดิน (hydrograph) ณ จุดที่ทำการพิจารณา

สรุปภาวะน้ำท่วมบริเวณพื้นที่ทำการศึกษาระดับที่ไม่สามารถระบายน้ำออกไปภายนอกได้ ภาวะน้ำท่วมอันเกิดจากการสะสมของน้ำผิวดิน ซึ่งได้กำหนดให้เท่ากับ $1/2$ เท่าของพื้นที่รับน้ำ กรณีฝนตกต่อเนื่องกันนาน 6 ชั่วโมง โดยแยกออกตามจุดที่ใช้ในการระบายน้ำออกไปภายนอก (Outlet) มีดังนี้ (รูปที่ 4-5)

Outlet # 1	น้ำท่วมลึกประมาณ	14	เซนติเมตร
Outlet # 30	"	14	"
Outlet # 31	"	16	"
Outlet # 75	"	25	"

และน้ำท่วมในพื้นที่ทั้งหมดโดยเฉลี่ยประมาณ 15 เซนติเมตร สำหรับระยะเวลาที่เกิดภาวะน้ำท่วม นั้น มีค่าขึ้นอยู่กับความสามารถในการระบายน้ำของแหล่งรับน้ำ ว่าสามารถระบายน้ำได้รวดเร็ว มากน้อยเพียงไร

4.3 การศึกษาแนวทางการปรับปรุงระบบระบายน้ำ

การศึกษาวเคราะห์ดั่งไคล้มาแล้ว เป็นการศึกษเพื่อทำการตรวจสอบสภาพระบบ ระบายน้ำในปัจจุบัน กรณีการเกิดของฝนที่ครอบคลุมปีเท่ากับ 5 ปี ซึ่งปรากฏว่าความสามารถใน การระบายน้ำของระบบระบายน้ำส่วนใหญ่ไม่เพียงพอ อันเป็นสาเหตุที่ทำให้เกิดภาวะน้ำท่วม ในหัวข้อนี้จะไคล้ถึงการศึกษแนวทางการแก้ไขปรับปรุงระบบระบายน้ำ เพื่อขจัดปัญหาน้ำท่วม และเพื่อให้เป็นไปโดยถูกต้องและมีความเหมาะสมมากที่สุด จำเป็นต้องคำนึงถึงองค์ประกอบต่างๆ ที่เกี่ยวข้อง ดังต่อไปนี้

- 1) ลักษณะทางกายภาพของพื้นที่ทำการศึกษ อันได้แก่
 - ระดับของพื้นที่ ความลาดเทของผิวดิน และระดับน้ำของแหล่งรับน้ำภายนอก ซึ่งจะจำกัดความลาดเทของท่อระบายน้ำว่ามีค่าสูงสุดได้เท่าใด
 - สภาพของแหล่งกักเก็บน้ำเช่นสระน้ำ และคูน้ำ เป็นต้น เกี่ยวกับตำแหน่งและ ขนาดความจุ ซึ่งสามารถนำมาประยุกต์ใช้เพื่อลดปริมาณน้ำผิวดิน ที่ไหลลงสู่ ระบบระบายน้ำหรือประยุกต์ใช้เป็นบ่อสูบน้ำ (sump)
- 2) ปริมาณน้ำผิวดิน ณ จุดพิจารณาใด ๆ เป็นองค์ประกอบที่สำคัญมากในการกำหนด

แนวทางการแก้ไข ทั้งในการกำหนดขนาดความจุของทางระบายน้ำ ตำแหน่ง และขนาดของเครื่องสูบน้ำ นอกจากนั้นถ้าความสามารถในการระบายน้ำไม่เพียงพอก็จะบอกให้ทราบถึงปริมาณและระยะเวลาที่เกิดภาวะน้ำท่วม

- 3) สภาพของแหล่งรับน้ำภายนอกที่เกี่ยวข้อง เพื่อใช้ในการกำหนดวิธีการระบายน้ำ ออกจากพื้นที่ทำการศึกษาสู่แหล่งรับน้ำภายนอก อันได้แก่ การไหลด้วยแรงโน้มถ่วงของโลก และการจัดทำประตูระบายน้ำปิดกั้นการไหลย้อนกลับ แล้วทำการระบายน้ำออกไปด้วยการสูบน้ำ เป็นต้น
- 4) นโยบายและแผนแม่บทของระบบระบายน้ำ ที่กำหนดไว้โดยหน่วยงานที่รับผิดชอบ เพื่อให้การกำหนดแนวทางการแก้ไขปรับปรุง สอดคล้องกับแนวโน้มนการเปลี่ยนแปลงที่จะเกิดขึ้นในอนาคต

สำหรับแนวทางในการแก้ไขปรับปรุงระบบระบายน้ำ มีดังนี้

4.3.1 การเปลี่ยนแปลงขนาดของท่อระบายน้ำ ผลของการศึกษาวิเคราะห์ระบบระบายน้ำไว้ว่า ท่อระบายน้ำที่มีอยู่เดิมของพื้นที่ทำการศึกษามีขนาดใหญ่เล็ก ความสามารถในการระบายน้ำไม่เพียงพอ ซึ่งแนวทางการแก้ไขก็คือ การเปลี่ยนแปลงขนาดของท่อระบายน้ำให้สามารถรับปริมาณน้ำผิวดินที่ไหลมายังท่อระบายน้ำนั้น ๆ ได้ หลักการในการกำหนดขนาดและความลาดเทของท่อระบายน้ำ มีดังนี้คือ ความเร็วของน้ำในท่อต่ำสุดที่จะไม่ก่อให้เกิดการตกตะกอนของท่อระบายน้ำผิวดินที่ค่าประมาณ 0.90 เมตร/วินาที และความลาดเทมีค่าขึ้นอยู่กับสภาพภูมิประเทศ เกี่ยวกับความแตกต่างของค่าระดับพื้นที่ทำการศึกษา/ระดับของแหล่งรับน้ำภายนอก ค่าความจุของท่อระบายน้ำที่มีขนาดและความลาดเทต่าง ๆ กัน ซึ่งสามารถคำนวณหาได้ด้วยสมการ 2-14 มีค่าเป็นไปตามที่ได้แสดงไว้ในตารางที่ 4-12

สำหรับพื้นที่ทำการศึกษานี้ ผู้วิจัยได้ทำการพิจารณาสภาพภูมิประเทศเกี่ยวกับค่าระดับของพื้นดิน และระดับของระบบระบายน้ำตามแนวนนพญาไทและอังรีคูนังค์ ทำให้สามารถกำหนดค่าความลาดเทของท่อระบายน้ำภายในพื้นที่ทำการศึกษาได้ประมาณ 1:200 (0.005 เมตร/เมตร) แต่สำหรับท่อระบายน้ำตามแนวนนพญาไท และถนนอังรีคูนังค์ จะกำหนดให้มีค่าความลาดเทไม่เกิน 1:200 ทั้งนี้เนื่องจากแนวท่อมีระยะทางยาว ประกอบกับระดับของพื้นดิน และระดับน้ำของแหล่งรับน้ำมีค่าใกล้เคียงกัน ถ้ากำหนดค่าความสูง จะทำให้ไม่สามารถระบายน้ำ

ตารางที่ 4-12 ความจุของท่อระบายน้ำที่มีขนาดและความลาดเทต่าง ๆ กัน

Diameter m	Capacity of drainage pipe (Qg,cms) for each slope (S=0.001-0.020)																			
	0.001	0.002	0.003	0.004	0.005	0.006	0.007	0.008	0.009	0.010	0.011	0.012	0.013	0.014	0.015	0.016	0.017	0.018	0.019	0.020
0.30	0.028	0.040	0.049	0.057	0.063	0.070	0.075	0.080	0.085	0.090	0.094	0.098	0.102	0.106	0.110	0.114	0.117	0.120	0.124	0.127
0.40	0.061	0.086	0.106	0.122	0.137	0.150	0.162	0.173	0.183	0.193	0.203	0.212	0.220	0.229	0.237	0.245	0.252	0.259	0.267	0.273
0.50	0.111	0.157	0.192	0.222	0.248	0.272	0.293	0.314	0.333	0.351	0.368	0.384	0.400	0.415	0.429	0.444	0.457	0.470	0.483	0.496
0.60	0.180	0.255	0.312	0.361	0.403	0.442	0.477	0.510	0.541	0.570	0.598	0.625	0.650	0.675	0.698	0.721	0.743	0.765	0.786	0.806
0.70	0.272	0.385	0.471	0.544	0.608	0.666	0.720	0.769	0.816	0.860	0.902	0.942	0.981	1.018	1.053	1.088	1.121	1.154	1.185	1.216
0.80	0.388	0.549	0.673	0.777	0.868	0.951	1.027	1.098	1.165	1.228	1.288	1.345	1.400	1.453	1.504	1.553	1.601	1.647	1.693	1.737
0.90	0.532	0.752	0.921	1.063	1.189	1.302	1.406	1.504	1.595	1.681	1.763	1.841	1.917	1.989	2.059	2.126	2.192	2.255	2.317	2.377
1.00	0.704	0.996	1.219	1.408	1.574	1.725	1.863	1.991	2.112	2.226	2.335	2.439	2.538	2.634	2.727	2.816	2.903	2.987	3.069	3.148
1.10	0.908	1.284	1.572	1.816	2.030	2.224	2.402	2.568	2.723	2.871	3.011	3.145	3.273	3.397	3.516	3.631	3.743	3.851	3.957	4.060
1.20	1.145	1.619	1.983	2.290	2.560	2.804	3.029	3.238	3.434	3.620	3.797	3.966	4.128	4.284	4.434	4.579	4.720	4.857	4.990	5.120
1.30	1.417	2.004	2.455	2.834	3.169	3.471	3.750	4.009	4.252	4.482	4.700	4.909	5.110	5.303	5.489	5.669	5.843	6.013	6.178	6.338
1.40	1.727	2.442	2.991	3.454	3.861	4.230	4.569	4.884	5.181	5.461	5.727	5.982	6.226	6.461	6.688	6.908	7.120	7.327	7.527	7.723
1.50	2.076	2.935	3.595	4.151	4.641	5.084	5.492	5.871	6.227	6.564	6.884	7.190	7.484	7.767	8.039	8.303	8.558	8.806	9.048	9.283
1.60	2.466	3.487	4.270	4.931	5.513	6.039	6.523	6.974	7.397	7.797	8.177	8.541	8.890	9.225	9.549	9.862	10.166	10.460	10.747	11.026
1.70	2.898	4.099	5.020	5.796	6.480	7.099	7.668	8.197	8.694	9.165	9.612	10.039	10.449	10.844	11.224	11.593	11.949	12.296	12.633	12.961
1.80	3.375	4.773	5.846	6.751	7.547	8.268	8.930	9.547	10.126	10.674	11.195	11.692	12.170	12.629	13.073	13.501	13.917	14.320	14.713	15.095
1.90	3.899	5.514	6.753	7.798	8.718	9.550	10.315	11.027	11.696	12.329	12.931	13.506	14.057	14.588	15.100	15.595	16.075	16.541	16.994	17.436
2.00	4.470	6.322	7.743	8.941	9.996	10.950	11.827	12.644	13.411	14.136	14.826	15.486	16.118	16.726	17.313	17.881	18.431	18.966	19.486	19.992

Remark : Capacity flowing full , n = 0.014

ควยแรงโน้มถ่วงของโลกได้ ซึ่งมีรายละเอียดของการคำนวณเพื่อทำการออกแบบท่อระบายน้ำ ให้สามารถรองรับปริมาณการเกิดของน้ำผิวดินสูงสุด เมื่อการรอบปีการเกิดของฝนเท่ากับ 5 ปี ณ จุดที่ระบบระบายน้ำเดิมไม่เพียงพอ โดยมีขั้นตอนการคำนวณเช่นเดียวกันกับหัวข้อ 4.2.2 ดังผลลัพธ์ที่ได้แสดงไว้ในตารางที่ 4-13 และจากผลของการตรวจสอบสภาพของระบบระบายน้ำ ปัจจุบัน ในหัวข้อ 4.2.2 กับระบบระบายน้ำที่ทำการออกแบบในชั้นตอนนี้ สามารถสรุปได้ดัง ตารางที่ 4-14 และในรูปที่ 4-6 กับรูปที่ 4-7 ซึ่งแสดงรูปแบบของระบบระบายน้ำปัจจุบัน และรูปแบบของระบบระบายน้ำที่ผู้วิจัยเสนอปรับปรุง

4.3.2 การกำหนดขนาดและที่ตั้งของเครื่องสูบน้ำ การศึกษาวิเคราะห์ปริมาณน้ำผิวดิน ณ จุดพิจารณาใด ๆ ดังได้กล่าวมาข้างต้นนั้น ตั้งอยู่ภายใต้สมมติฐานที่ว่า การไหลของน้ำ เป็นแบบอิสระควยแรงโน้มถ่วงของโลก สามารถที่จะระบายน้ำออกไปจากพื้นที่ทำการศึกษาสู่แหล่งรับน้ำภายนอกได้โดยตรง แต่เนื่องจากพื้นที่ทำการศึกษาคงอยู่ในเขตเมือง ระดับพื้นที่โดยทั่วไป เป็นพื้นที่ราบมีระดับที่ใกล้เคียงกันไม่แตกต่างกันมากนัก และระบบระบายน้ำของพื้นที่ทำการศึกษามีระดับที่ใกล้เคียงกับระดับน้ำของแหล่งรับน้ำภายนอก จึงมักจะเกิดปัญหาาระดับน้ำของแหล่งรับน้ำภายนอกอยู่สูงกว่า ทำให้ไม่สามารถระบายน้ำออกไปได้โดยตรง ดังนั้นจึงต้องอาศัยการสูบน้ำ (pump) เพื่อแก้ปัญหาดังกล่าว พร้อมทั้งทำการป้องกันมิให้น้ำไหลย้อนกลับเข้ามายังพื้นที่ทำการศึกษา หลักเกณฑ์ในการกำหนดขนาดและที่ตั้งของเครื่องสูบน้ำนั้น ได้จากการพิจารณาปริมาณน้ำผิวดิน ณ จุดที่จะทำการติดตั้งเครื่องสูบน้ำ ระยะเวลาที่จะใช้ในการสูบน้ำ/ระยะเวลาที่ยอมให้มีน้ำท่วมได้ ความสามารถของระบบระบายน้ำในการนำน้ำมายังจุดที่ตั้งเครื่องสูบน้ำ และความสามารถในการรองรับน้ำของแหล่งรับน้ำภายนอก

สำหรับพื้นที่ฝั่งตะวันออกของถนนพญาไทในเขตจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัยนั้น ผู้วิจัยเสนอให้มีการติดตั้งเครื่องสูบน้ำ ณ จุดที่ใช้ในการระบายน้ำออกไปสู่แหล่งรับน้ำภายนอก (Outlet) หรือบริเวณใกล้เคียง ทั้งนี้ขึ้นอยู่กับความเหมาะสมทางด้านพื้นที่ที่จะทำการติดตั้งเครื่องสูบน้ำ ปริมาณน้ำผิวดิน และการปรับปรุงทางระบายน้ำเพื่อนำน้ำมายังโรงสูบน้ำ/ระบายน้ำไปสู่แหล่งรับน้ำภายนอก ซึ่งจากการพิจารณาตรวจสอบตราสถานที่ เห็นสมควรให้ทำการติดตั้งเครื่องสูบน้ำจำนวน 4 แห่ง ดังนี้ (รูปที่ 4-8)

P1 - บริเวณทางเท้าสี่แยกปทุมวัน

ตารางที่ 4-13 การออกแบบระบบระบายน้ำเพื่อรองรับการเกิดของฝนในรอบ 5 ปี

Gutter number	Total area Σ CA, sq.m	tc min	I mm/hr	Runoff Q, cms	Gutter/Pipe		Gutter slope	Velocity mps	Effective length m	Travel time t_t , min	Capacity Qg, cms	Gross surcharge cms
					ϕ , B, m	D, m						
Outlet # 1												
11	14657	31.5	111.7	0.455	1.00		0.0013	1.02	200	3.3	0.803	-0.348
10	21156	29.9	114.0	0.670	0.80		0.0050	1.73	160	1.5	0.868	-0.198
9	35813	31.5	111.7	1.111	1.00		0.0030	1.55	143	1.5	1.219	-0.108
7	35813	33.1	109.4	1.088	1.00		0.0030	1.55	194	2.1	1.312	-0.223
6	6150	31.2	112.2	0.192	0.50		0.0033	1.03	265	4.3	0.201	-0.010
5	54928	35.2	106.1	1.619	1.20		0.0020	1.43	50	0.6	1.619	0.000
4	13938	6.2	167.4	0.648	0.80		0.0050	1.73	265	2.6	0.868	-0.220
3	16186	7.2	164.4	0.739	0.80		0.0050	1.73	220	2.1	0.868	-0.129
2	85052	35.7	105.5	2.492	1.20		0.0050	2.26	140	1.0	2.560	-0.067
1	85052	36.8	103.8	2.452	1.20		0.0050	2.26	20	0.1	2.560	-0.108
Outlet # 30												
12	12350	5.9	168.2	0.577	0.80		0.0050	1.73	256	2.5	0.868	-0.291
13	11839	23.2	126.6	0.416	0.80		0.0050	1.73	250	2.4	0.868	-0.452
14	24190	23.2	126.6	0.851	1.00		0.0020	1.27	205	2.7	0.996	-0.145
15	10627	19.7	133.6	0.394	0.60		0.0050	1.43	188	2.2	0.403	-0.009
16	16128	9.8	157.5	0.706	0.80		0.0050	1.73	212	2.0	0.868	-0.163
17	26755	19.7	133.6	0.993	1.00		0.0050	2.00	62	0.5	1.574	-0.581
18	50944	25.9	121.2	1.715	1.20		0.0030	1.75	166	1.6	1.983	-0.268
19	4910	9.9	157.2	0.214	0.60		0.0014	0.75	116	2.6	0.213	0.001
20	4910	9.9	157.2	0.214	0.60		0.0014	0.75	162	3.6	0.213	0.001
21	65020	27.4	118.2	2.135	1.20		0.0040	2.02	160	1.3	2.290	-0.155
22	9837	10.3	156.2	0.427	0.80		0.0050	1.73	162	1.6	0.868	-0.441
23	4528	5.0	170.5	0.214	0.60		0.0015	0.78	78	1.7	0.221	-0.006
24	8135	15.5	143.2	0.324	0.60		0.0050	1.43	160	1.9	0.403	-0.080
25	10833	15.7	142.7	0.429	0.80		0.0050	1.73	160	1.5	0.868	-0.439
26	23496	15.5	143.2	0.935	1.00		0.0050	2.00	106	0.9	1.574	-0.640
27	23496	16.4	141.0	0.920	1.00		0.0050	2.00	102	0.8	1.574	-0.654
28	106140	28.8	115.5	3.405	1.50		0.0030	2.03	264	2.2	3.595	-0.190
29	33442	12.4	151.0	1.403	1.00		0.0050	2.00	275	2.3	1.574	-0.172
30	139582	30.9	112.4	4.358	1.50		0.0050	2.63	38	0.2	4.641	-0.283



ตารางที่ 4-13 (ต่อ)

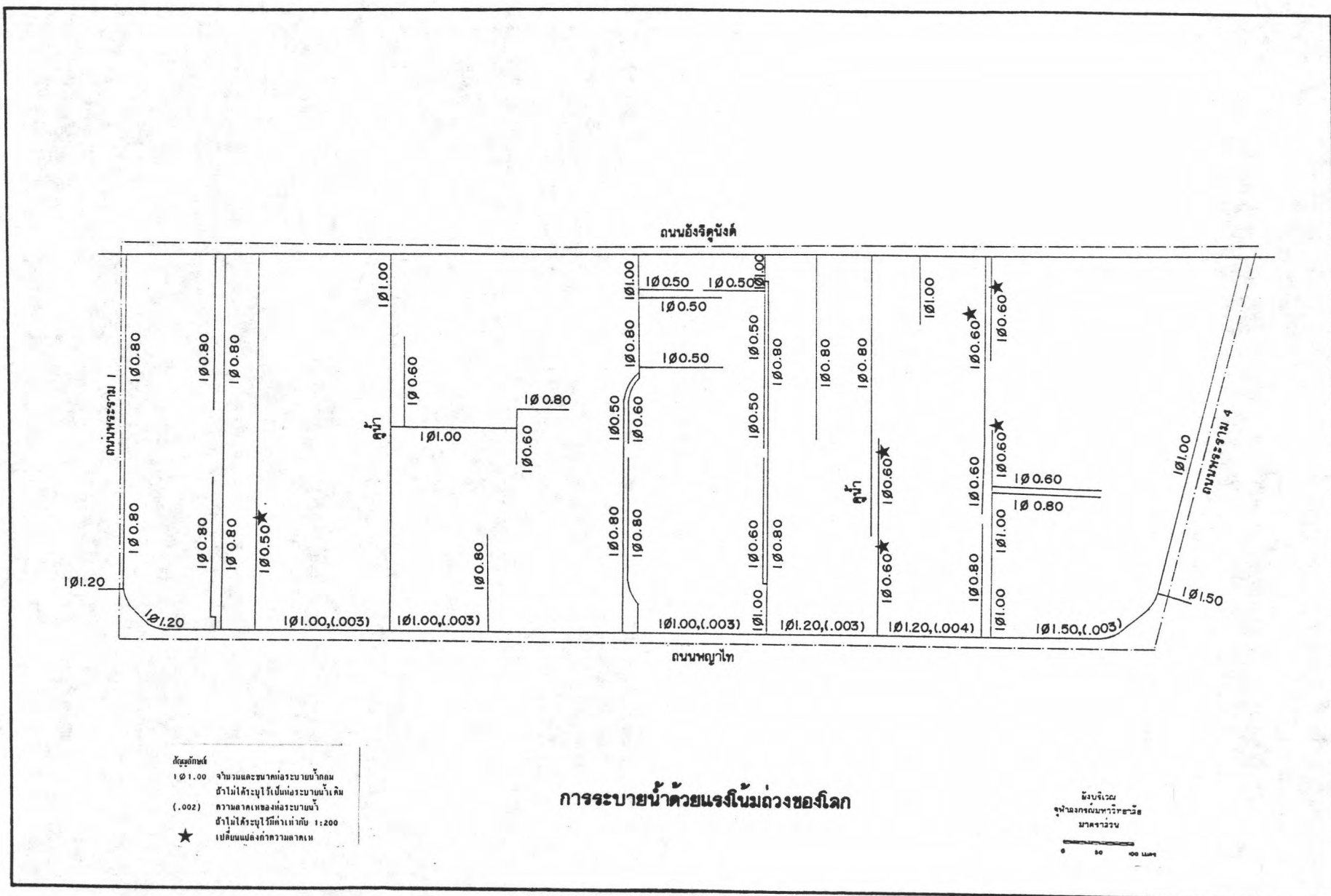
Gutter number	Total area Σ CA, sq.m	tc min	I mm/hr	Runoff Q, cms	Gutter/Pipe		Gutter slope	Velocity mps	Effective length m	Travel time t_t , min	Capacity Qg, cms	Gross surcharge cms
					ϕ , B, m	D, m						
Outlet # 31												
54	4130	6.1	167.7	0.192	0.50		0.0050	1.26	120	1.6	0.248	-0.056
53	4890	5.9	168.2	0.228	0.50		0.0050	1.26	126	1.7	0.248	-0.019
52	9685	11.3	153.7	0.414	0.60		0.0050	1.43	120	1.4	0.403	0.010
55	18706	11.3	153.7	0.799	0.80		0.0050	1.73	108	1.0	0.868	-0.070
56	4353	6.3	167.1	0.202	0.50		0.0050	1.26	120	1.6	0.248	-0.046
57	3876	7.1	164.7	0.177	0.50		0.0050	1.26	80	1.1	0.248	-0.071
58	37013	12.4	151.0	1.552	1.00		0.0050	2.00	46	0.4	1.574	-0.022
51	37013	12.8	150.0	1.542	2.00	2.00	0.0010	1.72	183	1.8	6.895	-5.353
47	5507	17.5	138.2	0.211	0.50		0.0050	1.26	116	1.5	0.248	-0.037
46	12506	9.3	158.7	0.551	0.80		0.0050	1.73	210	2.0	0.868	-0.317
48	5507	17.5	138.2	0.211	0.50		0.0050	1.26	108	1.4	0.248	-0.037
49	4681	7.2	164.4	0.214	0.50		0.0050	1.26	92	1.2	0.248	-0.034
50	26729	18.9	135.2	1.004	1.00		0.0050	2.00	46	0.4	1.574	-0.570
45	63741	19.3	134.4	2.380	2.00	2.00	0.0010	1.72	74	0.7	6.895	-4.515
44	9263	4.4	172.0	0.443	0.80		0.0050	1.73	254	2.5	0.868	-0.426
43	73004	20.0	133.0	2.697	2.00	2.00	0.0010	1.72	86	0.8	6.895	-4.198
41	18492	8.3	161.2	0.828	0.80		0.0050	1.73	130	1.3	0.868	-0.040
42	18492	8.3	161.2	0.828	0.80		0.0050	1.73	256	2.5	0.868	-0.040
40	101600	20.8	131.4	3.708	2.00	2.00	0.0010	1.72	70	0.7	6.895	-3.187
39	21199	6.1	167.7	0.988	1.00		0.0050	2.00	90	0.7	1.574	-0.587
38	122798	21.5	130.0	4.434	2.00	2.00	0.0010	1.72	100	1.0	6.895	-2.461
36	7980	11.3	153.7	0.341	0.60		0.0050	1.43	110	1.3	0.403	-0.062
37	7980	11.3	153.7	0.341	0.60		0.0050	1.43	254	3.0	0.403	-0.062
35	7316	5.4	169.5	0.344	0.60		0.0050	1.43	144	1.7	0.403	-0.059
34	145235	22.5	128.0	5.164	2.00	2.00	0.0010	1.72	148	1.4	6.895	-1.731
33	160955	23.9	125.2	5.598	2.00	2.00	0.0010	1.72	214	2.1	6.895	-1.297
31	191265	26.0	121.0	6.429	2.00	2.00	0.0010	1.72	38	0.4	6.895	-0.466
Outlet # 75												
61	15288	16.4	141.0	0.599	0.80		0.0050	1.73	103	1.0	0.868	-0.269
62	7661	12.1	151.7	0.323	0.60		0.0050	1.43	50	0.6	0.403	-0.080
63	22949	16.4	141.0	0.899	1.00		0.0050	2.00	180	1.5	1.574	-0.675
64	9938	39.2	100.5	0.277	0.60		0.0050	1.43	160	1.9	0.403	-0.126
8	13470	10.3	156.2	0.584	0.80		0.0050	1.73	288	2.8	0.868	-0.284
65	56942	41.1	98.1	1.552	1.00		0.0050	2.00	160	1.3	1.574	-0.023
60	21197	9.2	159.0	0.936	2.00	2.00	0.0010	1.72	290	2.8	6.895	-5.959
66	91564	42.4	96.5	2.454	2.00	2.00	0.0010	1.72	72	0.7	6.895	-4.441
67	91564	43.1	95.6	2.432	2.00	2.00	0.0010	1.72	118	1.1	6.895	-4.464
69	111992	44.3	94.1	2.927	2.00	2.00	0.0010	1.72	54	0.5	6.895	-3.968
70	13938	6.2	167.4	0.648	0.80		0.0050	1.73	265	2.6	0.868	-0.220
71	16186	7.2	164.4	0.739	0.80		0.0050	1.73	220	2.1	0.868	-0.129
72	142115	44.8	93.5	3.691	2.00	2.00	0.0010	1.72	134	1.3	6.895	-3.204
73	16186	7.2	164.4	0.739	0.80		0.0050	1.73	265	2.6	0.868	-0.129
74	16186	7.2	164.4	0.739	0.80		0.0050	1.73	265	2.6	0.868	-0.129
75	174487	46.1	91.9	4.454	2.00	2.00	0.0010	1.72	40	0.4	6.895	-2.441

Remark : negative value (-) means gutter capacity greater than the expected runoff

ตารางที่ 4-14 สรุประบบระบายน้ำปัจจุบันและระบบระบายน้ำทำการออกแบบ

Gutter number	Size		Status	Design pipe		Gutter number	Size		Status	Design pipe		Gutter number	Size		Status	Design pipe	
	Ø,B,m	D,m		Ø,m	slope		Ø,B,m	D,m		Ø,m	slope		Ø,B,m	D,m		Ø,m	slope
1	1.00		X	1.20	0.0050	26	0.60		X	1.00	0.0050	51	2.00	2.00			
2	1.00		X	1.20	0.0050	27	0.60		X	1.00	0.0050	52	0.45	0.45	X	0.60	0.0050
3	0.50		X	0.80	0.0050	28	1.00		X	1.50	0.0030	53	0.45	0.45	X	0.50	0.0050
4	0.50		X	0.80	0.0050	29	0.60		X	1.00	0.0050	54	0.45	0.45	X	0.50	0.0050
5	1.00		X	1.20	0.0020	30	1.00		X	1.50	0.0050	55	0.40		X	0.80	0.0050
6	0.50					31	2.00	2.00				56	0.40		X	0.50	0.0050
7	1.00		X	1.00	0.0030	32	0.60					57	0.40		X	0.50	0.0050
8	0.60		X	0.80	0.0050	33	2.00	2.00				58	0.40		X	1.00	0.0050
9	1.00		X	1.00	0.0030	34	2.00	2.00				59	2.00	2.00			
10	0.60		X	0.80	0.0050	35	0.60		X	0.60	0.0050	60	2.00	2.00			
11	1.00					36	0.40		X	0.60	0.0050	61	0.50		X	0.80	0.0050
12	0.45	0.45	X	0.80	0.0050	37	0.60		X	0.60	0.0050	62	0.50		X	0.60	0.0050
13	0.45	0.45	X	0.80	0.0050	38	2.00	2.00				63	0.50		X	1.00	0.0050
14	1.00		X	1.00	0.0030	39	0.30		X	1.00	0.0050	64	0.30		X	0.60	0.0050
15	0.45	0.45	X	0.60	0.0050	40	2.00	2.00				65	0.60		X	1.00	0.0050
16	0.45	0.45	X	0.80	0.0050	41	0.60		X	0.80	0.0050	66	2.00	2.00			
17	0.45	0.45	X	1.00	0.0050	42	0.60		X	0.80	0.0050	67	2.00	2.00			
18	1.00		X	1.20	0.0030	43	2.00	2.00				68	0.50				
19	0.60					44	0.40		X	0.80	0.0050	69	2.00	2.00			
20	0.60					45	2.00	2.00				70	0.50		X	0.80	0.0050
21	1.00		X	1.20	0.0040	46	0.45	0.45	X	0.80	0.0050	71	0.50		X	0.80	0.0050
22	0.60		X	0.80	0.0050	47	0.45	0.45	X	0.50	0.0050	72	2.00	2.00			
23	0.60					48	0.45	0.45	X	0.50	0.0050	73	0.60		X	0.80	0.0050
24	0.30		X	0.60	0.0050	49	0.40		X	0.50	0.0050	74	0.60		X	0.80	0.0050
25	0.30		X	0.80	0.0050	50	0.45	0.45	X	1.00	0.0050	75	2.00	2.00			

Remark : X sign means insufficient capacity



สัญลักษณ์
 101.00 จำนวนและขนาดท่อระบายน้ำกลม
 100.80 ค่าไม่ใส่ระบุไว้เป็นท่อระบายน้ำเดิม
 (.002) ความลาดของท่อระบายน้ำ
 100.50 ค่าไม่ใส่ระบุไว้ที่ค่าเท่ากับ 1:200
 ★ เปลี่ยนแปลงค่าความลาด

การระบายน้ำด้วยแรงโน้มถ่วงของโลก

ชั้นปี: ๒๕๖๒
 ๖๖
 ๐ ๒๐ ๑๐๐ มม.

รูปที่ 4-7 ระบบระบายน้ำที่เสนอปรับปรุงด้วยการขยายขนาดท่อ

P2 - บริเวณทางเท้าสามย่าน

P3 - บริเวณคณะรัฐศาสตร์ ใกล้กับประตูทางเข้า-ออก

P4 - บริเวณคณะทันตแพทยศาสตร์ คานคึกคักสยามสแควร์

โรงสูบน้ำ P1 และ P2 ทำหน้าที่รับน้ำที่ระบายมาทางคานถนนพญาไท ซึ่งมีปริมาณไม่มากนัก และเพื่อความประหยัดในการปรับปรุงทางระบายน้ำ จึงได้กำหนดให้ติดตั้ง ณ จุดที่ใช้ในการระบายน้ำออกไปสู่แหล่งรับน้ำภายนอก

โรงสูบน้ำ P3 และ P4 ทำหน้าที่รับน้ำที่ระบายมาทางคานถนนอังรีดูนังต์ ซึ่งมีอุโมงค์ระบายน้ำรองรับอยู่ แต่เนื่องจากอุโมงค์ดังกล่าวเป็นระบบระบายน้ำหลักของกรุงเทพมหานคร มิได้รับน้ำเฉพาะที่ระบายออกมาจากพื้นที่ทำการศึกษาคั้งนั้นในการติดตั้งโรงสูบน้ำทั้งสองนี้จึงจำเป็นต้องวางท่อระบายน้ำเพื่อรับน้ำที่ระบายมาทางคานนี้ทั้งหมด มายังโรงสูบน้ำก่อนที่จะระบายลงสู่อุโมงค์ระบายน้ำถนนอังรีดูนังต์ โรงสูบน้ำที่ได้เสนอมานี้ จึงกำหนดให้ติดตั้งอยู่ระหว่างกลาง เพื่อให้การวางท่อดังกล่าวเป็นไปได้โดยประหยัดและมีความเหมาะสม

อัตราการสูบน้ำ ณ จุดต่าง ๆ ดังกล่าว สามารถคำนวณหาได้โดยอาศัยผลลัพธ์ปริมาณการสะสมของน้ำผิวดิน ที่ได้กล่าวไว้ในหัวข้อ 4.2.4 (ตารางที่ 4-11) พร้อมทั้งทำการพิจารณาความสามารถในการกักเก็บน้ำตามท่อระบายน้ำ (gutter storage) และแหล่งกักเก็บน้ำบนผิวดิน ในเมื่อค่าความลึกของการกักเก็บน้ำ (storage depth) มีค่าเท่ากับ 0.50 และ 1.00 เมตร ดังผลลัพธ์ที่ได้แสดงไว้ในตารางที่ 4-15

ปริมาณน้ำผิวดิน ณ จุดที่ใช้ในการระบายน้ำออกไปสู่แหล่งรับน้ำภายนอก ดังได้กล่าวมานี้ จะเกิดขึ้นก็ต่อเมื่อการไหลของน้ำเป็นไปอย่างสมบูรณ์ แต่จากสภาพของระบบระบายน้ำที่มีอยู่เดิมไม่สามารถจะระบายน้ำจำนวนดังกล่าวมาได้ทั้งหมด และเกิดภาวะน้ำท่วมในบางบริเวณของพื้นที่ทำการศึกษาคั้งนั้นในการกำหนดขนาดของเครื่องสูบน้ำ จึงจำเป็นต้องพิจารณาถึงองค์ประกอบต่าง ๆ ที่ได้กล่าวมาทั้งหมดด้วย

การคำนวณหาความสัมพันธ์ระหว่างอัตราการสูบน้ำ (pump capacity) กับปริมาณน้ำท่วม (flood) สามารถทำได้โดยอาศัยปริมาณการสะสมของน้ำผิวดิน ความสามารถในการกักเก็บน้ำตามท่อระบายน้ำและแหล่งกักเก็บน้ำ ซึ่งกำหนดให้ความลึกในการกักเก็บน้ำมีค่าเท่ากับ 1.00 เมตร ประกอบกับการติดตั้งเครื่องสูบน้ำที่มีอัตราการสูบน้ำต่าง ๆ ดังผลลัพธ์ที่ได้แสดงไว้ในตารางที่ 4-16 จะได้ว่า อัตราการสูบน้ำตามโรงสูบน้ำ ที่สามารถป้องกันภาวะน้ำท่วมบริเวณ

ตารางที่ 4-15 การคำนวณขนาดของเครื่องสูบน้ำ

Pump capacity (cms) for Outlet # 1 [P1]					Pump capacity (cms) for Outlet # 30 [P2]					Pump capacity (cms) for total area				
Duration min	Runoff Σ V cum	Storage depth (m)			Duration min	Runoff Σ V cum	Storage depth (m)			Duration min	Runoff Σ V cum	Storage depth (m)		
		0.00	0.50	1.00			0.00	0.50	1.00			0.00	0.50	1.00
0	0	0.000	0.000	0.000	0	0	0.000	0.000	0.000	0	0	0.000	0.000	0.000
40	2821	0.851	0.298	-0.254	40	4629	1.447	-0.079	-1.605	50	21647	6.254	3.518	0.781
80	6506	1.193 *	0.917 *	0.641 *	80	10678	1.984 *	1.221 *	0.458	100	49248	7.727 *	6.359 *	4.990 *
120	7853	0.983	0.798	0.614	120	12888	1.629	1.121	0.612 *	150	57858	6.108	5.196	4.284
160	8590	0.814	0.676	0.537	160	14098	1.348	0.967	0.585	200	61744	4.905	4.221	3.537
200	8959	0.682	0.571	0.461	200	14703	1.129	0.824	0.518	250	64696	4.121	3.573	3.026
240	9248	0.588	0.496	0.404	240	15177	0.974	0.719	0.465	300	67452	3.587	3.131	2.675
280	9435	0.515	0.436	0.357	280	15484	0.853	0.635	0.417	350	68485	3.124	2.733	2.342
320	9446	0.451	0.382	0.313	320	15503	0.747	0.556	0.366					

Pump capacity (cms) for Outlet # 31 [P3]					Pump capacity (cms) for Outlet # 75 [P4]					Remark :		
Duration min	Runoff Σ V cum	Storage depth (m)			Duration min	Runoff Σ V cum	Storage depth (m)				Outlet #	Storage area sq.m
		0.00	0.50	1.00			0.00	0.50	1.00			
0	0	0.000	0.000	0.000	0	0	0.000	0.000	0.000			
30	5451	2.750	1.493	0.236	50	8288	2.613	2.294	1.974			
60	12910	3.447 *	2.818 *	2.190 *	100	19630	3.197 *	3.037 *	2.877 *			
90	16095	2.888	2.469	2.050	150	24472	2.669	2.563	2.456			
120	18008	2.431	2.117	1.803	200	27380	2.244	2.164	2.085			
150	19174	2.075	1.823	1.572	250	29154	1.914	1.850	1.786			
180	19987	1.804	1.595	1.385	300	30390	1.663	1.610	1.557			
210	20561	1.592	1.412	1.233	350	30971	1.453	1.408	1.362			
240	20972	1.422	1.264	1.107								
270	21441	1.293	1.153	1.013								
300	21938	1.191	1.065	0.940								
330	22187	1.095	0.981	0.867								

Outlet #	Storage area sq.m	Gutter volume cum
1	2652	779
30	7326	1156
31	4526	501
75	1917	448
Total	16421	2884

* Pump capacity requirement

ตารางที่ 4-16 ความสัมพันธ์ระหว่างอัตราการสูบน้ำกับปริมาณน้ำท่วม

Flood depth (cm) for Outlet # 1					Flood depth (cm) for Outlet # 30					Flood depth (cm) for total area							
Duration min	Runoff ΣV cum	Pump capacity [P1] (cms)				Duration min	Runoff ΣV cum	Pump capacity [P2] (cms)				Duration min	Runoff ΣV cum	Pump capacity (cms)			
		1.00	0.75	0.50	0.25			0.75	0.50	0.25	0.00			6.00	4.00	2.00	0.00
0	0	-5.1	-5.1	-5.1	-5.1	0	0	-7.5	-7.5	-7.5	-7.5	0	0	-4.4	-4.4	-4.4	-4.4
40	2821	-4.4	-3.6	-2.7	-1.8	40	4629	-5.0	-4.5	-3.9	-3.4	50	21647	-3.5	-2.2	-0.8	0.5
80	6506	-2.5	-0.8	1.0	2.8	80	10678	-1.2	-0.2	0.9	1.9	100	49248	-1.4	1.3 *	4.1	6.8
120	7853	-4.1	-1.4	1.2 *	3.9	120	12888	-0.9	0.7	2.3	3.9	150	57858	-3.5	0.6	4.7 *	8.7
160	8590	-6.6	-3.0	0.5	4.1 *	160	14098	-1.4	0.7 *	2.8 *	5.0	200	61744	-6.7	-1.3	4.2	9.6
200	8959	-9.6	-5.1	-0.7	3.7	200	14703	-2.5	0.2	2.8	5.5	250	64696	-10.1	-3.3	3.5	10.3
240	9248	-12.7	-7.4	-2.0	3.3	240	15177	-3.6	-0.4	2.7	5.9	300	67452	-13.6	-5.4	2.8	10.9
280	9435	-16.0	-9.7	-3.5	2.7	280	15484	-5.0	-1.2	2.5	6.2	350	68485	-17.4	-7.9	1.6	11.1 *
320	9446	-19.5	-12.4	-5.3	1.8	320	15503	-6.5	-2.3	2.0	6.2 *						

Flood depth (cm) for Outlet # 31					Flood depth (cm) for Outlet # 75					Remark :					
Duration min	Runoff ΣV cum	Pump capacity [P3] (cms)				Duration min	Runoff ΣV cum	Pump capacity [P4] (cms)							
		2.25	2.00	1.75	1.50			3.00	2.75	2.50	2.25				
0	0	-3.6	-3.6	-3.6	-3.6	0	0	-1.9	-1.9	-1.9	-1.9	Outlet #			
30	5451	-2.6	-2.3	-2.0	-1.6	50	8288	-2.5	-1.9	-1.3	-0.7	Storage volume cum			
60	12910	-0.2	0.5 *	1.1	1.8	100	19630	-0.6	0.6 *	1.9 *	3.1 *	Gutter volume cum			
90	16095	-0.8	0.2	1.2 *	2.1 *	150	24472	-4.0	-2.2	-0.3	1.5	Area sq.m			
120	18008	-2.3	-1.0	0.3	1.6	200	27380	-9.0	-6.6	-4.1	-1.6	1	2652	779	135327
150	19174	-4.4	-2.8	-1.2	0.5	250	29154	-15.0	-11.9	-8.8	-5.7	30	7326	1156	226014
180	19987	-6.7	-4.8	-2.8	-0.9	300	30390	-21.3	-17.7	-14.0	-10.3	31	4526	501	278119
210	20561	-9.2	-7.0	-4.7	-2.4	350	30971	-28.3	-24.0	-19.6	-15.3	75	1917	448	243332
240	20972	-11.8	-9.2	-6.7	-4.1							Total	16421	2884	882792
270	21441	-14.4	-11.5	-8.6	-5.7							Storage depth = 1.00 m			
300	21938	-17.0	-13.7	-10.5	-7.3							* maximum flood depth			
330	22187	-19.7	-16.1	-12.6	-9.0							(-) means unflooded			

พื้นที่ทำการศึกษาดังนี้ มีดังนี้ $P1 = 0.75$ ลบ.ม/วินาที $P2 = 0.50$ ลบ.ม/วินาที $P3 = 2.00$ ลบ.ม/วินาที และ $P4 = 2.75$ ลบ.ม/วินาที

การคำนวณขนาดของท่อระบายน้ำเพื่อนำน้ำมายังโรงสูบน้ำ โรงสูบน้ำที่จำเป็นต้องวางแนวท่อเพิ่มเติมคือ P3 และ P4 ซึ่งอยู่ทางคานถนนอังรีนงส์ โดยการวางท่อนานแนวรั้วภายในพื้นที่ทำการศึกษาดังนี้ (รูปที่ 4-8)

Pump	Runoff Q, cms	Gutter number	Total area ΣCA sq. m	Q cms	Design pipe	
					ϕ , m	Slope
P3	2.000	40	122798	1.284	1.20	0.0020
		34	68467	0.716	1.00	0.0020
P4	2.750	67	111992	1.765	1.20	0.0030
		69	62495	0.985	1.00	0.0020

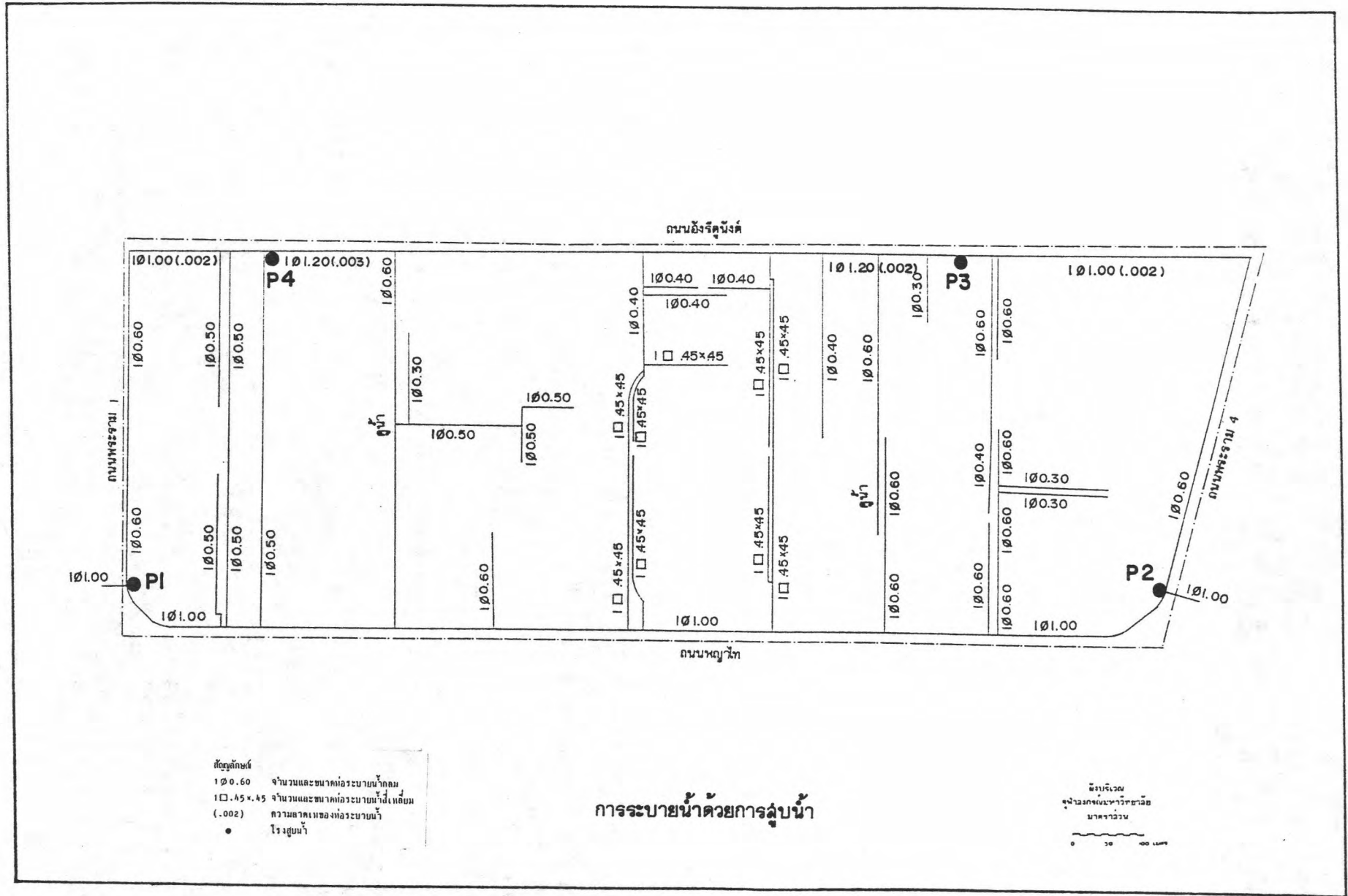
การปรับปรุงระบบระบายน้ำด้วยการติดตั้งเครื่องสูบน้ำ พร้อมทั้งทำการปรับปรุงเฉพาะท่อระบายน้ำ ที่จะนำน้ำมายังโรงสูบน้ำ และระบบระบายน้ำที่ทำการปรับปรุงทั้งการขยายขนาดของท่อระบายน้ำ และติดตั้งเครื่องสูบน้ำ ดังแสดงไว้ในรูปที่ 4-8 และ 4-9 ตามลำดับ ตัวอย่างรูปแบบของโรงสูบน้ำ ดังแสดงไว้ในรูปที่ 4-10

4.3.3 การพิจารณาพื้นที่ทำการศึกษาโดยแบ่งออกเป็น ส่วน ๆ การศึกษาแนวทางการแก้ไขปรับปรุงตามที่ได้เสนอมาแล้วนั้น เป็นการพิจารณาพื้นที่ทำการศึกษาทั้งหมดรวมกันไป แต่เนื่องจากพื้นที่ทำการศึกษาทั้งหมดมิได้อยู่ภายใต้ความรับผิดชอบของหน่วยงานเพียงหน่วยงานเดียว /กรณีที่ไม่สามารถจะทำการแก้ไขปรับปรุงไปในคราวเดียวกันได้ จึงได้ทำการแบ่งพื้นที่ทำการศึกษาออกเป็น 6 ส่วน ดังนี้ (รูปที่ 4-11)

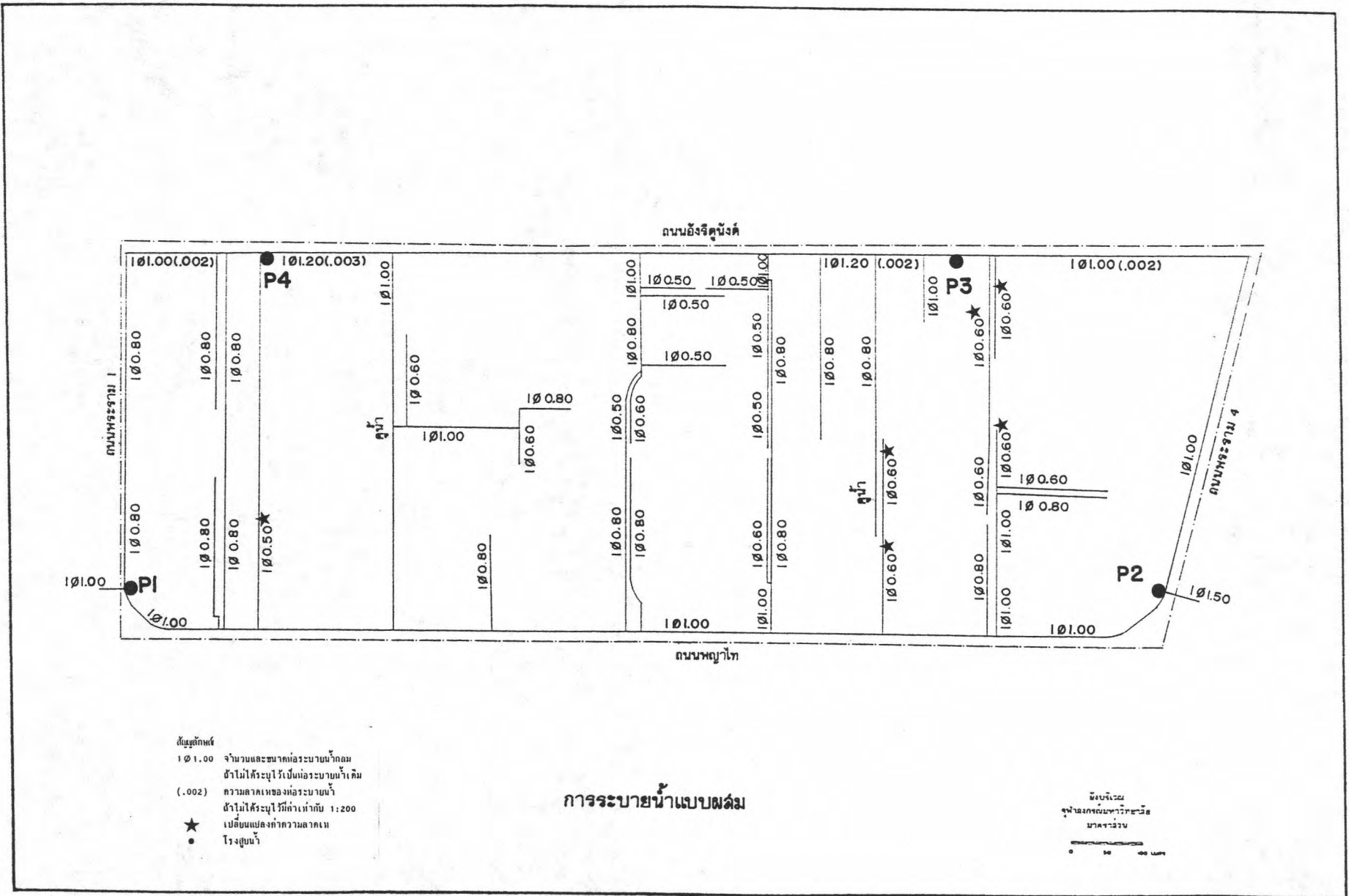
ส่วนที่ 1 บริเวณสยามสแควร์

ส่วนที่ 2 ประกอบด้วยคณะเภสัชศาสตร์ สถาบันวิจัยสภาวะแวดล้อม คณะทันตแพทยศาสตร์ และคณะสัตวแพทยศาสตร์

ส่วนที่ 3 ประกอบด้วยวิทยาลัยเทคโนโลยีและอาชีวศึกษาวิทยาเขตอุเทนถวาย โรงเรียนเตรียมอุดมศึกษา มหาวิทยาลัยศรีนครินทรวิโรฒ (ปทุมวัน) และคณะสถาปัตยกรรมศาสตร์บางส่วน



รูปที่ 4-8 ระบบระบายน้ำที่เสนอปรับปรุงด้วยการติดตั้งเครื่องสูบน้ำ

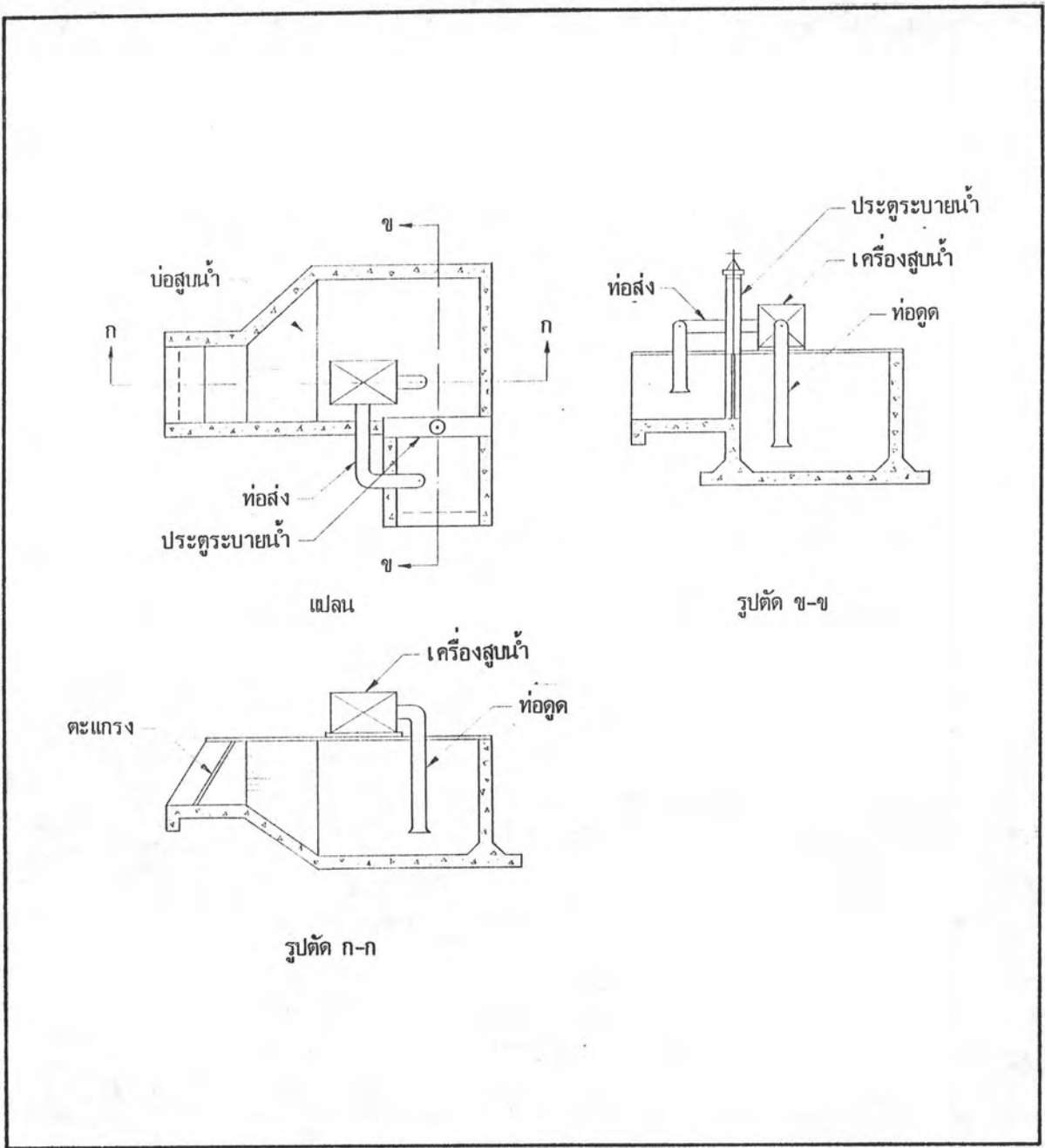


- สัญลักษณ์
- 100 1.00 จำนวนและขนาดท่อระบายน้ำกลม
ถ้าไม่ใส่ระบุไว้เป็นท่อระบายน้ำเดิม
 - (.002) ความลาดเอียงของท่อระบายน้ำ
ถ้าไม่ใส่ระบุไว้ให้ค่าเท่ากับ 1:200
 - ★ เปลี่ยนแปลงค่าความลาดเอียง
 - โรงสูบน้ำ

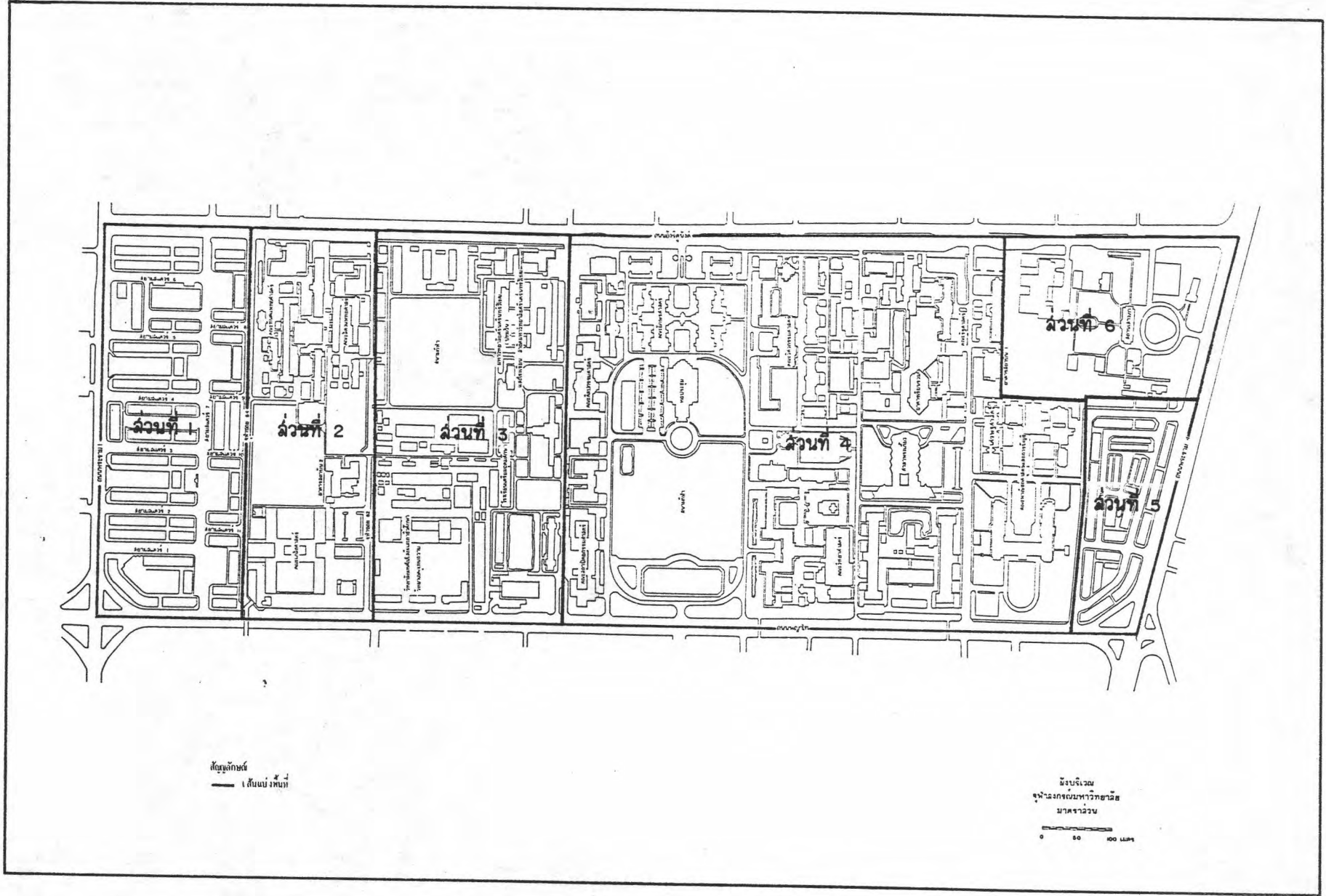
การระบายน้ำแบบผสม

จัดทำโดย
ศูนย์ช่างเทคนิคการสุขาภิบาล
เทศบาลนครขอนแก่น

รูปที่ 4-9 ระบบระบายน้ำที่เสนอปรับปรุงด้วยการขยายขนาดท่อและติดตั้งเครื่องสูบน้ำ



รูปที่ 4-10 ตัวอย่างรูปแบบของโรงสูบน้ำ



รูปที่ 4-11 การแบ่งพื้นที่ทำการศึกษาออกเป็น ส่วน ๆ

ส่วนที่ 4 ประกอบด้วยคณะสถาปัตยกรรมศาสตร์ คณะศิลปกรรมศาสตร์ คณะอักษรศาสตร์ หอประชุม คณะวิทยาศาสตร์ คณะวิศวกรรมศาสตร์ ศาลาพระเกี้ยว คณะรัฐศาสตร์ และคณะพาณิชยศาสตร์และการบัญชี

ส่วนที่ 5 บริเวณสามย่าน

ส่วนที่ 6 บริเวณสถานเสาวภา สภากาชาดไทย

แนวทางการแก้ไขปรับปรุงระบบระบายน้ำ สำหรับพื้นที่ในแต่ละส่วน มีดังนี้

- 1) การเปลี่ยนแปลงขนาดของท่อระบายน้ำ
- 2) การป้องกันมิให้น้ำจากภายนอก ไหลเข้ามายังพื้นที่ส่วนที่จะทำการป้องกัน ซึ่งประกอบไปด้วยการปิดกั้นน้ำผิวดินมิให้ไหลลงตามแนวขอบเขต ได้แก่ การจัดทำแนวป้องกันน้ำล้นรอบพื้นที่ โดยอาศัยแนวรั้วที่بنى การยกกระดပ်พื้นถนน (ram) บริเวณทางเข้า-ออก เป็นต้น และการปิดกั้นมิให้น้ำไหลย้อนกลับเข้าพื้นที่ตามจุดเชื่อมต่อของทางระบายน้ำภายในกับภายนอกพื้นที่ โดยใช้ประตูระบายน้ำ หรือ วาล์วเปิด-ปิดน้ำอัตโนมัติ (flap valve) เป็นต้น
- 3) การจัดเตรียมเครื่องสูบน้ำ ไว้ใช้ในกรณีที่ระดับน้ำภายนอกอยู่สูงกว่าระดับน้ำในระบบระบายน้ำภายในพื้นที่ รวมทั้งทำการปรับปรุงระบบระบายน้ำที่จะนำน้ำมายังจุดที่ตั้งเครื่องสูบน้ำให้เพียงพอ และปรับปรุงทางระบายน้ำเพื่อรองรับน้ำที่ระบายออกมาจากพื้นที่ ไปสู่แหล่งรับน้ำภายนอกด้วย
- 4) กรณีที่จุดเชื่อมต่อระหว่างระบบระบายน้ำภายในกับภายนอกพื้นที่ มีเป็นจำนวนมาก ควรจัดทำทางระบายน้ำ เพื่อรวมน้ำที่ระบายมาก่อนที่จะไหลไปสู่แหล่งรับน้ำภายนอก ซึ่งจะทำให้มีจุดที่ต้องทำการปิดกั้นมิให้น้ำไหลย้อนกลับ และติดตั้งเครื่องสูบน้ำลดทอนลงไป
- 5) การบำรุงรักษาระบบระบายน้ำ ให้มีความพร้อมในการรองรับปริมาณน้ำผิวดินเมื่อมีฝนตกหนัก โดยทำความสะอาดระบบระบายน้ำ เพื่อขจัดตะกอนที่ตกค้าง
- 6) ทำการปรับปรุงแหล่งกักเก็บน้ำตามผิวดินที่มีอยู่เดิม ด้วยการขุดลอก/เพิ่มเนื้อที่เก็บกัก โดยทำแนวคันขอบสระน้ำหรือคูน้ำ เพื่อเพิ่มความสามารถในการเก็บกักน้ำพร้อมทั้งทำการรักษาระดับน้ำในแหล่งเก็บกักน้ำ เพื่อรองรับปริมาณน้ำผิวดินเมื่อมีฝนตกหนัก