



ผลการทดลองและการวิเคราะห์ผลการทดลอง

4.1 ผลการวิเคราะห์หาส่วนขนาดคละของมวลรวม

4.1.1 มวลรวมละเอียด มวลรวมละเอียดใช้ทรายน้ำจืดที่ร่อนผ่านตะแกรงมาตรฐานเบอร์ 4 โดยใช้ตามเกณฑ์กำหนดส่วนขนาดคละ ตามมาตรฐาน ASTM C33-67 ผลการทดลองโคแสดงไว้ในตารางที่ 4.1 แผนภูมิส่วนขนาดคละโคแสดงไว้ในรูปที่ 4.1 ค่าโมดูลัสความละเอียดโคแสดงไว้ในตารางที่ 4.2

4.1.2 มวลรวมหยาบ มวลรวมหยาบใช้กรวดหินเผา ร่อนผ่านตะแกรงมาตรฐาน ขนาด 1/2 นิ้ว และคางบนตะแกรงเบอร์ 8 โดยใช้ตามเกณฑ์กำหนดส่วนขนาดคละตามมาตรฐาน ASTM C330-77 ผลการทดลองโคแสดงไว้ในตารางที่ 4.3 ถึง 4.4 ค่าโมดูลัสความละเอียดโคแสดงไว้ในตารางที่ 4.3 แผนภูมิส่วนขนาดคละโคแสดงไว้ในรูปที่ 4.2

แผนภูมิการหาส่วนขนาดคละรวม ของวัสดุผสมทั้งสองชนิด คือ ทรายกับกรวดหินเผา นั้น ทำไม่ได้ เพราะค่าความตรงจำเพาะของทรายกับกรวดหินเผา แตกต่างกันมาก

ตารางที่ 4.1 การวิเคราะห์หาส่วนขนาดคละของมวลรวมละเอียด

ขนาดตะแกรง มาตรฐาน	เปอร์เซ็นต์ คางผสม	เปอร์เซ็นต์คางผสมจากการทดลองผสม				
		ครั้งที่ 1	ครั้งที่ 2	ครั้งที่ 3	ครั้งที่ 4	ครั้งที่ 5
เบอร์ 8	0 - 20	0	0	0	0	0
เบอร์ 16	15 - 50	15	20	25	30	15
เบอร์ 30	40 - 75	40	65	60	65	75
เบอร์ 50	70 - 90	70	85	80	85	90
เบอร์ 100	90 - 98	90	93	96	93	98
หน่วยน้ำหนักอีกแน่น (กรัมคอลิตร)		1735	1695	1715	1735	1720

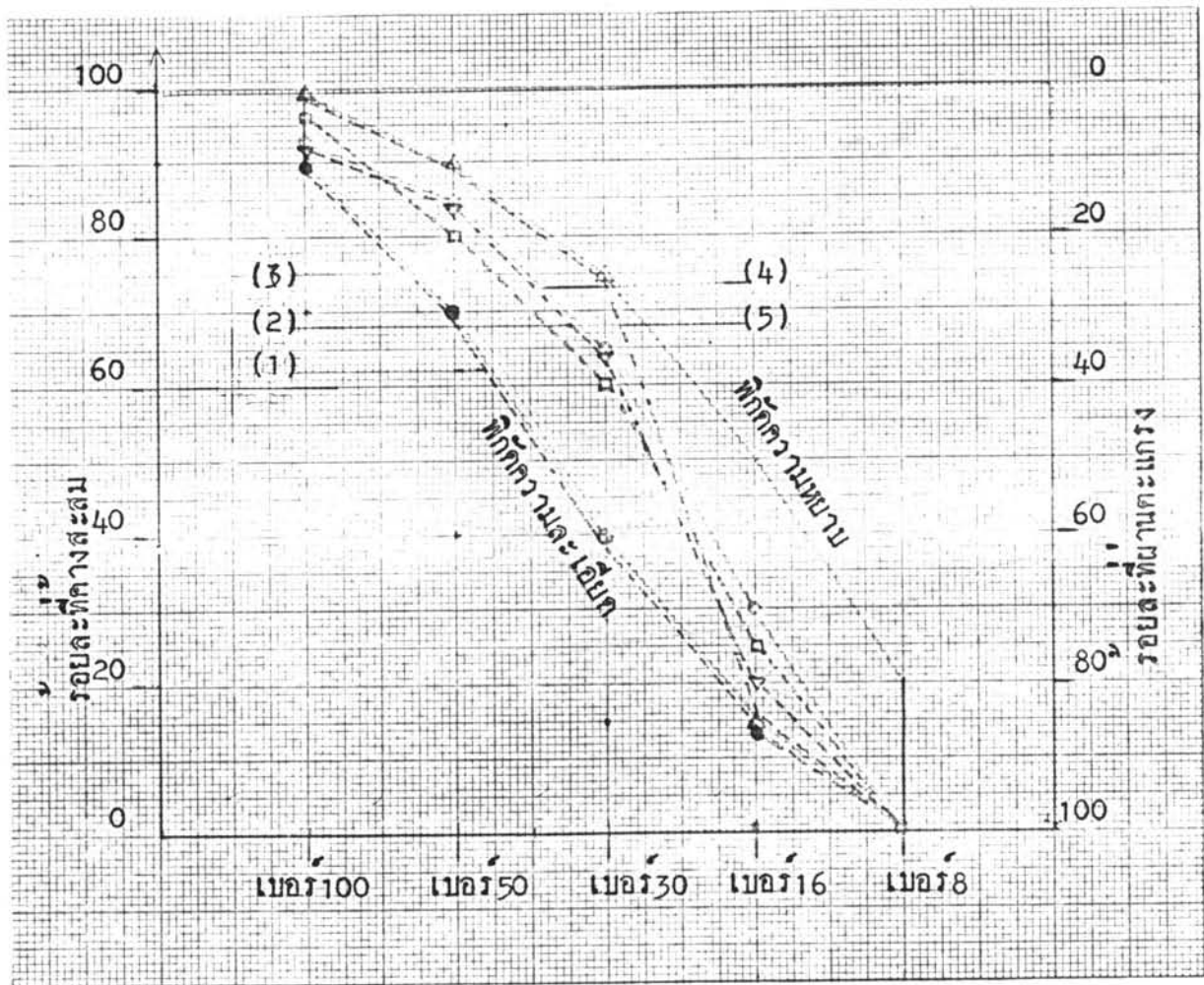
ใช้ทรายน้ำจืดเป็นมวลรวมละเอียดตามมาตรฐาน ASTM C33-67

ใช้ทรายจากการทดลองผสมครั้งที่ 4 มาใช้ผสมเป็นคอนกรีต

ตารางที่ 4.2 การคำนวณหาค่า โมดูลัสความละเอียด ของมวลรวมละเอียด

ขนาดตะแกรง มาตรฐาน	ร้อยละที่ค้ำบนตะแกรง ขนาดต่างๆ				
	การทดลอง ครั้งที่	การทดลอง ครั้งที่	การทดลอง ครั้งที่	การทดลอง ครั้งที่	การทดลอง ครั้งที่
	1	2	3	4	5
เบอร์ 8	0	0	0	0	0
เบอร์ 16	15	20	25	30	15
เบอร์ 30	40	65	60	65	75
เบอร์ 50	70	85	80	85	90
เบอร์ 100	90	93	96	93	98
รวม	215	263	261	273	278
โมดูลัสความละเอียด	2.15	2.63	2.61	2.73	2.78

รูปที่ 4.1 แผนภูมิส่วนขนาดคละของมวลรวมละเอียด



- (1) แสดงผลการทดลองผสมครั้งที่ 1 , โมดูลัสความละเอียด 2.15
- (2) แสดงผลการทดลองผสมครั้งที่ 2 , โมดูลัสความละเอียด 2.63
- (3) แสดงผลการทดลองผสมครั้งที่ 3 , โมดูลัสความละเอียด 2.61
- (4) แสดงผลการทดลองผสมครั้งที่ 4 , โมดูลัสความละเอียด 2.73
- (5) แสดงผลการทดลองผสมครั้งที่ 5 , โมดูลัสความละเอียด 2.78

ตารางที่ 4.3 การวิเคราะห์หาส่วนขนาดตะ และค่าโมดูลัสความละเอียดของ
มวลรวมหยาบ

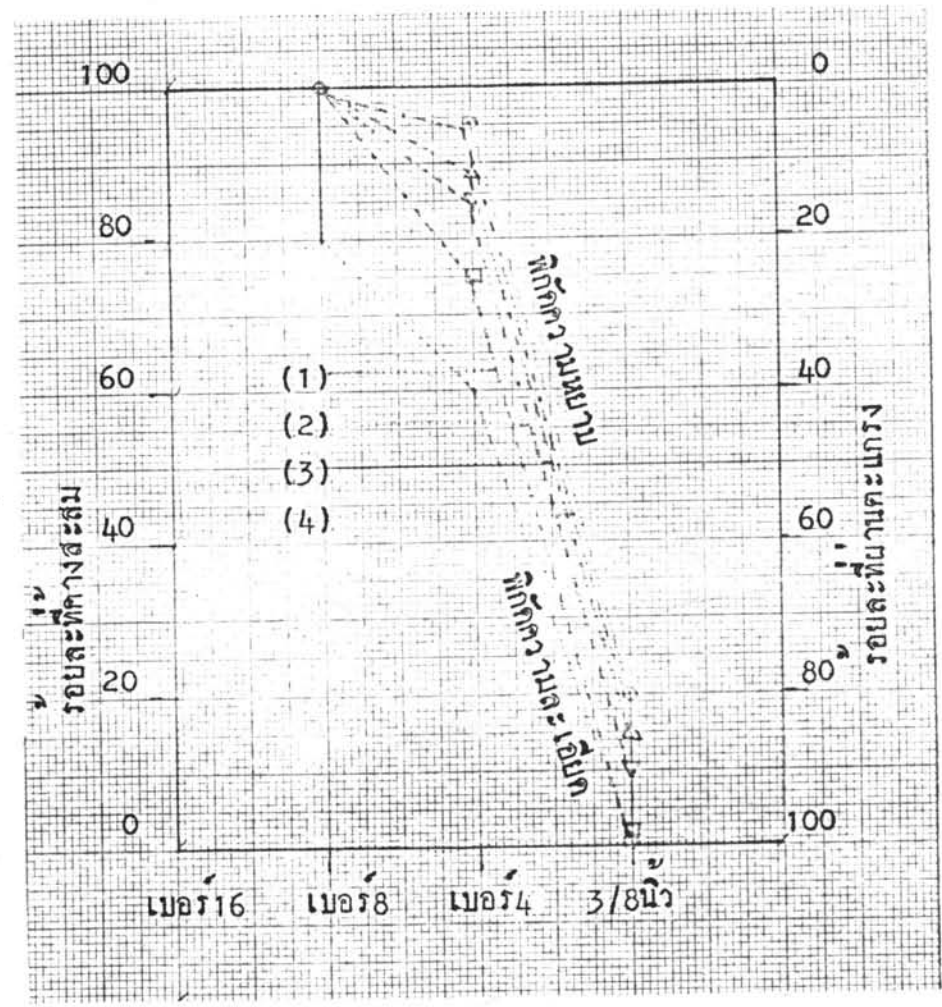
ขนาดตะแกรง มาตรฐาน	เปอร์เซ็นต์ที่ ผ่านตะแกรง	เปอร์เซ็นต์ ค้างสะสม	เปอร์เซ็นต์ค้างสะสม จากการทดลองผสม			
			ครั้งที่ 1	ครั้งที่ 2	ครั้งที่ 3	ครั้งที่ 4
3/8 นิ้ว	80 - 100	0 - 20	0	10	14	20
เบอร์ 4	5 - 40	60- 95	75	85	89	95
เบอร์ 8	0 - 20	80-100	100	100	100	100
เบอร์ 16	0	100	100	100	100	100
เบอร์ 30	0	100	100	100	100	100
เบอร์ 50	0	100	100	100	100	100
เบอร์ 100	0	100	100	100	100	100
รวม			575	595	603	615
ค่าโมดูลัสความละเอียด			5.75	5.95	6.03	6.15

ตามมาตรฐาน ASTM C330-77.

ตารางที่ 4.4 การเลือกส่วนขนาดคละ ของมวลรวมหยาบ
โดยวิธีหาหน่วยน้ำหนักอีกแน่น

	หน่วยน้ำหนักอีกแน่น (กรัมคอลลิตร) จากการทดลองผสม				การทดลองที่ใช้ ในการผสม	
	ครั้งที่ 1	ครั้งที่ 2	ครั้งที่ 3	ครั้งที่ 4	ตัวอย่างคอนกรีต	
หินทองภูเขา	800 ช.	1064	1085	1105	1090	3
	900 ช.	1040	1045	1050	1035	3
	1000 ช.	1015	1025	1030	1015	3
	1100 ช.	975	985	995	1005	4
	1200 ช.	860	885	905	895	3
หินบางเขน	800 ช.	-	995	1005	1020	4
	900 ช.	-	1005	1005	1010	4
	1000 ช.	-	1025	1040	1045	2
	1100 ช.	-	1080	1075	1055	2
	1200 ช.	-	1085	1085	1075	3
หินบางมก	800 ช.	960	980	1000	985	3
	900 ช.	945	950	955	940	3
	1000 ช.	920	930	935	920	3
	1100 ช.	885	895	915	905	3

รูปที่ 4.2 แผนภูมิส่วนขนาดกะของมวลรวมหยาบ



- (1) แสดงผลการทดลองผสมครั้งที่ 1 , โมดูลัสความละเอียด 5.75
- (2) แสดงผลการทดลองผสมครั้งที่ 2 , โมดูลัสความละเอียด 5.95
- (3) แสดงผลการทดลองผสมครั้งที่ 3 , โมดูลัสความละเอียด 6.03
- (4) แสดงผลการทดลองผสมครั้งที่ 4 , โมดูลัสความละเอียด 6.15

4.2 ผลการทดลองหาปริมาณส่วนผสม

สัดส่วนการผสมของซีเมนต์ ทราย และกรวดหินเผาจากการทดลองผสม 3 การผสม ไค้แสดงไว้ในตารางที่ 4.5 ปริมาณน้ำที่ใช้ในการผสมไค้แสดงไว้ในตารางที่ 4.6 ซึ่ง ปริมาณน้ำที่ผสมนี้ควบคุมไค้จากการทดสอบการยุบ โดยให้การยุบลดลงประมาณ 2.5 นิ้ว และเนื่องจากการผสมเป็นคอนกรีตนี้ มวลรวมหยาบมีแนวโน้มที่จะแยกตัวออกจากมวลรวม ละเอียก⁽²⁾ เพราะความถ่วงจำเพาะน้อยกว่า ดังนั้นปริมาณน้ำที่ผสมนี้จึงต้องควบคุม เป็นพิเศษ ให้ไค้ปริมาณน้ำที่พอไค้ที่จะทำไค้คอนกรีตไม่เกิดการแยกตัวไค้

สัดส่วนการผสมที่แสดงไว้ในตารางที่ 4.5 และตารางที่ 4.6 นี้ เป็นการไค้ใช้ สัดส่วนของทราย ตอกรวดหินเผาเป็น 1 ตอ 2 โดยปริมาตร และเป็นค่าปริมาณของส่วน ผสมที่ผสมไค้คอนกรีตปริมาตร 1 ลูกบาศก์เมตร ซึ่งค่าต่างๆเหล่านี้ไค้มาจากการทดลองผสม (Trial Mix Method)⁽⁴⁾

ตารางที่ 4.5 สัดส่วนการผสมของซีเมนต์ ทราย และกรวดหินเผา
เมื่อผสมเป็นคอนกรีต 1 ลูกบาศก์เมตร

รายการ	ส่วนผสมที่ 1	ส่วนผสมที่ 2	ส่วนผสมที่ 3
ซีเมนต์ กก.	300	350	400
ทราย กก.	670	670	670
กรวดหินเผา กก.	815	815	815

ตารางที่ 4.6 ปริมาณน้ำที่ซึมลงในคอนกรีต 1 ลูกบาศก์เมตร สำหรับมวลรวมหายาชนิดต่างๆกัน

ชนิดของมวลรวมหายา	ปริมาณน้ำจากการทดลองผสม (กก.)			
	ครั้งที่ 1	ครั้งที่ 2	ครั้งที่ 3	
หินทองงูเทา	800 ช.	300	304.5	304.5
	900 ช.	342	342.5	345
	1000 ช.	276	287	292
	1100 ช.	288	294	300
	1200 ช.	288	294	304
หินบางเขน	800 ช.	324	329	344
	900 ช.	306	322	344
	1000 ช.	315	332.5	340
	1100 ช.	252	255.5	276
	1200 ช.	240	266	272
หินบางมก	800 ช.	300	322	348
	900 ช.	303	315	328
	1000 ช.	297	308	320
	1100 ช.	291	305	316

4.3 ผลการทดลองหาค่าหน่วยน้ำหนักของคอนกรีต

ผลการทดลองหาค่าหน่วยน้ำหนักของคอนกรีตได้แสดงไว้ในตารางที่ 4.11 ซึ่งพอจะนำมาวิเคราะห์จากที่มาของแหล่งกินไคดังนี้

4.3.1 กินหนองเหา (ส่วนผสมที่ 2) ที่อุณหภูมิ 800 ถึง 1000 °ซ. หน่วยน้ำหนักจะใกล้เคียงกัน โดยอยู่ในช่วง 1990 ถึง 2030 กก./ม.³ ที่อุณหภูมิ 1100 °ซ. หน่วยน้ำหนักประมาณ 1970 กก./ม.³ ที่อุณหภูมิ 1200 °ซ. หน่วยน้ำหนักประมาณ 1840 กก./ม.³ ทั้งนี้เพราะที่อุณหภูมิ 800 ถึง 1000 °ซ. กรวดกินเผายังไม่ขยายตัว หน่วยน้ำหนักจึงสูง ที่อุณหภูมิ 1100 °ซ. กรวดกินเผาเริ่มขยายตัว เพราะผ่านจุดอ่อนตัวของกิน (Softening Point) หน่วยน้ำหนักจึงเริ่มลดลง ที่อุณหภูมิ 1200 °ซ. หน่วยน้ำหนักยังคงลดลงต่อไปเนื่องจากกรวดกินเผาเกิดการขยายตัวมากขึ้น จนถึงจุดหลอมเหลว (Fusion Point) ที่อุณหภูมิสูงกว่า 1200 °ซ. หน่วยน้ำหนักกรวดกินเผาจะมีค่าต่ำสุด

4.3.2 กินบางเขน หน่วยน้ำหนักของคอนกรีตทุกอุณหภูมิอยู่ในช่วง 2055 ถึง 2080 กก./ม.³ ทั้งนี้แสดงว่าก๊าซที่เกิดขึ้นภายในกรวดกินเผา เกิดที่อุณหภูมิต่ำกว่าจุดอ่อนตัวของกิน และมีปริมาณไม่มากพอที่จะทำให้เกิดการขยายตัวไค ค่าหน่วยน้ำหนักจึงไม่เปลี่ยนแปลงมากอย่างกรวดกินเผาหนองเหา และบางมค

4.3.3 กินบางมค ที่อุณหภูมิ 800 °ซ. ถึง 900 °ซ. หน่วยน้ำหนักประมาณ 2000 กก./ม.³ ที่อุณหภูมิ 1000 °ซ. หน่วยน้ำหนักประมาณ 1920 กก./ม.³ และที่อุณหภูมิ 1100 °ซ. หน่วยน้ำหนักประมาณ 1780 กก./ม.³ ทั้งนี้เพราะที่อุณหภูมิ 800 ถึง 900 °ซ. กินยังไม่ขยายตัวหน่วยน้ำหนักจึงสูง ที่อุณหภูมิ 1000 °ซ. กินเริ่มเข้าสู่จุดอ่อนตัว ทำให้หน่วยน้ำหนักเริ่มลดลง ที่อุณหภูมิ 1100 °ซ. กินเข้าใกล้จุดหลอมเหลว การขยายตัวเพิ่มขึ้นหน่วยน้ำหนักจึงลดลง

ลักษณะของกรวดกินเผาที่บวมตัว ได้แสดงไว้ในรูปที่ 4.18

ตารางที่ 4.7 หน่วยน้ำหนักของคอนกรีต

อุณหภูมิ °ซ.	ส่วนผสมที่	หน่วยน้ำหนัก (เฉลี่ย 3 ตัวอย่าง) กก./ม.		
		คันทองงูเห่า	คินบาง เซน	คินบางมก
800	1	1995	2020	1995
	2	2015	2078	1998
	3	2040	2104	2004
900	1	1985	2053	1980
	2	1990	2056	2006
	3	2005	2060	2010
1000	1	2018	2037	1904
	2	2028	2063	1922
	3	2065	2082	1934
1100	1	1962	2031	1770
	2	1973	2079	1783
	3	1996	2083	1805
1200	1	1833	2072	—
	2	1845	2073	—
	3	1885	2078	—

4.4 ผลการทดลองหาค่ากำลังรับแรงอัด

เนื่องจากกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตนั้นสามารถแบ่งส่วนที่รับแรงอัดได้เป็นสองส่วน คือ ส่วนของมวลรวม และ ส่วนของซีเมนต์เพสต์⁽⁴⁾ จะเห็นว่าคอนกรีตที่มีเนื้อซีเมนต์เพสต์มากจะรับแรงอัดได้ดีกว่าคอนกรีตที่มีเนื้อซีเมนต์เพสต์น้อย เพราะเนื้อซีเมนต์เพสต์จะไปช่วยรับแรงอัดได้มากขึ้น ส่วนมวลรวมนั้นเป็นส่วนสำคัญส่วนหนึ่ง ถ้าตัวมวลรวมเองมีความแข็งแรงมากก็จะทำให้คอนกรีตรับแรงอัดได้สูง ซึ่งสามารถนำมาวิเคราะห์ผลการทดลองของกรวดหิน เผลจากแหล่งต่างๆ ในตารางที่ 4.7 ถึง 4.9 ได้ดังนี้

4.4.1 กรวดหินเผาหนองงูเห่า ที่อุณหภูมิ 800 ถึง 900 °ซ. กำลังรับแรงอัดของคอนกรีตจะต่ำประมาณ 150 กก./ซม.² (ส่วนผสมที่ 2) ที่อุณหภูมิ 1000 ถึง 1200 °ซ. จะให้กำลังรับแรงอัด 260 ถึง 285 กก./ซม.² ซึ่งพอจะอธิบายได้ตาม F.H. Norton (9) ที่อธิบายไว้ว่า กรวดหินเผาเมื่อถูกความร้อนจะทำให้หน้าที่ถูกกดซึมเข้าไปเกิดการสูญเสีย ทำให้กำลังรับแรงอัดลดลง เล็กลง เนื่องจากแรงดึงระหว่างอนุภาคลดลง น้ำอีกส่วนหนึ่งที่ประกอบอยู่ในโครงสร้างของหินจะถูกขับออกไปอีก เมื่อได้รับความร้อน จึงไปทำลายโครงสร้างในกรวดหินเผา ทำให้ความแข็งแรงของกรวดหินเผาตกลงอีก จนกระทั่งกรวดหินถูกเผาถึงอุณหภูมิหนึ่ง กำลังรับแรงอัดก็จะเริ่มเพิ่มขึ้น เนื่องจากส่วนประกอบภายในกรวดหินเผาเริ่มรวมตัวกัน เป็นโครงสร้างผลึกขึ้นมาใหม่ ยังผลให้กำลังรับแรงอัดของหินเพิ่มขึ้น

กรวดหินเผาหนองงูเห่าที่อุณหภูมิ 800 และ 900 °ซ. อยู่ในกรณีที่น่าจะถูกขับออกจากกรวดหินเผา กำลังรับแรงอัดจึงน้อย ส่วนที่อุณหภูมิ 1000 ถึง 1200 °ซ. กรวดหินเผาเริ่มรวมตัว เป็นโครงสร้างผลึกขึ้นมาใหม่ กำลังรับแรงอัดจึงสูงขึ้น

4.4.2 กรวดหินเผาบางเขน กำลังรับแรงอัดจะดีขึ้น เมื่ออุณหภูมิสูงขึ้น ตามลำดับตั้งแต่ 800 ถึง 1100 °ซ. โดยมีกำลังรับแรงอัดตั้งแต่ 180 ถึง 350 กก./ซม.² ซึ่งนับว่าเป็นคอนกรีตที่มีกำลังรับแรงอัดสูง พอจะนำมาอธิบายได้ว่าที่อุณหภูมิ 800 ถึง

1100 °ซ. น้ำถูกขับออกจากกรวดคินเผาหมดแล้ว และกรวดคินเผา ก็เริ่มรวมตัวกันเป็น โครงสร้างผลึกที่มีความแข็งแรง ทำให้กำลังรับแรงอัดสูงขึ้นเรื่อยๆ แต่ที่อุณหภูมิ 1200 °ซ. กำลังรับแรงอัดจะลดลงเล็กน้อย อธิบายได้ว่ากรวดคินเผาเริ่มถึงจุดอ่อนตัว ทำให้เกิด รุพุนชนิดบิคมมากขึ้น โดยเปรียบเทียบได้จากการคูดั้มคัง ตารางที่แสดงไว้ในภาคผนวก ซึ่งค่าการคูดั้มจะลดลงอย่างมาก ทำให้โมรคาร์แทรกเข้าไปในรูพรุนได้น้อยกว่า เป็นผลให้ กรวดคินเผาในตัวอย่างคอนกรีตรับกำลังอัดได้น้อยลง

4.4.3 กรวดคินเผาบางมก กำลังรับแรงอัดจะขึ้น เมื่ออุณหภูมิสูงขึ้นตามลำดับ ตั้งแต่ 800 ถึง 1000 °ซ. โดยมีกำลังรับแรงอัดตั้งแต่ 130 ถึง 160 กก./ซม.² และกำลังรับแรงอัดจะลดลงที่อุณหภูมิ 1100 °ซ. จึงอธิบายได้เช่นเดียวกันกับกรวดบางเซบ ที่อุณหภูมิ 1100 °ซ. กรวดคินเผาที่มีรูพรุนมากขึ้น น้ำหนักก็เบาขึ้น ทำให้กำลังรับแรงอัดลดลง

จะเห็นว่าในกรวดคินเผาทั้ง 3 ชนิดนี้ กรวดคินเผาบางเซบสามารถรับแรงอัดได้สูงที่สุดถึง 350 กก./ซม.² กรวดคินเผาหนองงูเห่ารับแรงอัดได้สูงถึง 280 กก./ซม.² กรวดคินเผาบางมกรับแรงอัดได้สูงถึง 160 กก./ซม.² อธิบายได้ตามเหตุผลที่ว่า กรวดคินเผาที่มีหน่วยน้ำหนักมาก เพราะมีโครงสร้างที่มีรูพรุนน้อย โครงสร้างจึงแข็งแรงสามารถรับแรงอัดได้สูง⁽⁴⁾ กรวดคินเผาบางเซบ กรวดคินเผาหนองงูเห่า และกรวดคินเผาบางมก เมื่อผสมเป็นคอนกรีตจะมีหน่วยน้ำหนักมากน้อยเรียงมาตามลำดับ จึงมีกำลังรับแรงอัดมากน้อยเรียงมาตามลำดับเช่นเดียวกันด้วย และคุณสมบัติในการรับแรงอัดยังขึ้นอยู่กับโครงสร้างภายในของมวลรวมแต่ละชนิด ทำให้มีความสามารถในการรับแรงอัดไม่เท่ากัน ถึงแม้จะมีหน่วยน้ำหนักใกล้เคียงกัน

จากข้อกำหนดของคอนกรีตเบาในการก่อสร้างทั่วไป⁽⁵⁾ อธิบายไว้ว่าหน่วยน้ำหนักของคอนกรีตเบาจะเป็นสัดส่วนโดยตรงกับกำลังรับแรงอัด โดยกำหนดคิหน่วยน้ำหนักสูงสุดไม่เกิน 1840 กก./ม.³ และที่หน่วยน้ำหนักนี้ต้องมีกำลังรับแรงอัดค่าสูงสุด 280 กก./ซม.² ซึ่งกรวดคินเผาหนองงูเห่าอยู่ในเกณฑ์ ส่วนกรวดคินเผาบางมกนั้นถึงแม้จะรับแรงอัดได้สูง แต่หน่วยน้ำหนักก็สูงด้วย และกรวดคินเผาบางมกนั้นถึงแม้หน่วยน้ำหนักต่ำ กำลังรับแรงอัดก็ต่ำด้วย

ตารางที่ 4.8 ค่าหน่วยกำลัง รั้งแรงอัดของคอนกรีต
กิน เผาหนองงูเห่า เป็นมวลรวมหยาบ

อุณหภูมิของ เม็คกิน เผา °ซ.	ส่วนผสม	หน่วยกำลัง รั้งแรงอัดที่ 14 วัน กก./ซม. ²	หน่วยกำลัง รั้งแรงอัด- ที่ 28 วัน กก./ซม. ²
800	1	85	122
	2	124	147
	3	150	185
900	1	128	132
	2	132	152
	3	160	195
1000	1	180	220
	2	214	262
	3	220	270
1100	1	150	207
	2	206	261
	3	216	275
1200	1	176	198
	2	210	283
	3	240	306

หมายเหตุ ค่าต่างๆแต่ละค่าที่ได้แสดงไว้นี้ เป็นค่าเฉลี่ยจากตัวอย่างคอนกรีต 3 ตัวอย่าง

ตารางที่ 4.9 ค่ากำลังรับแรงอัดของคอนกรีต
ใช้หินเผาบาง เซน เป็นมวลรวมหยาบ

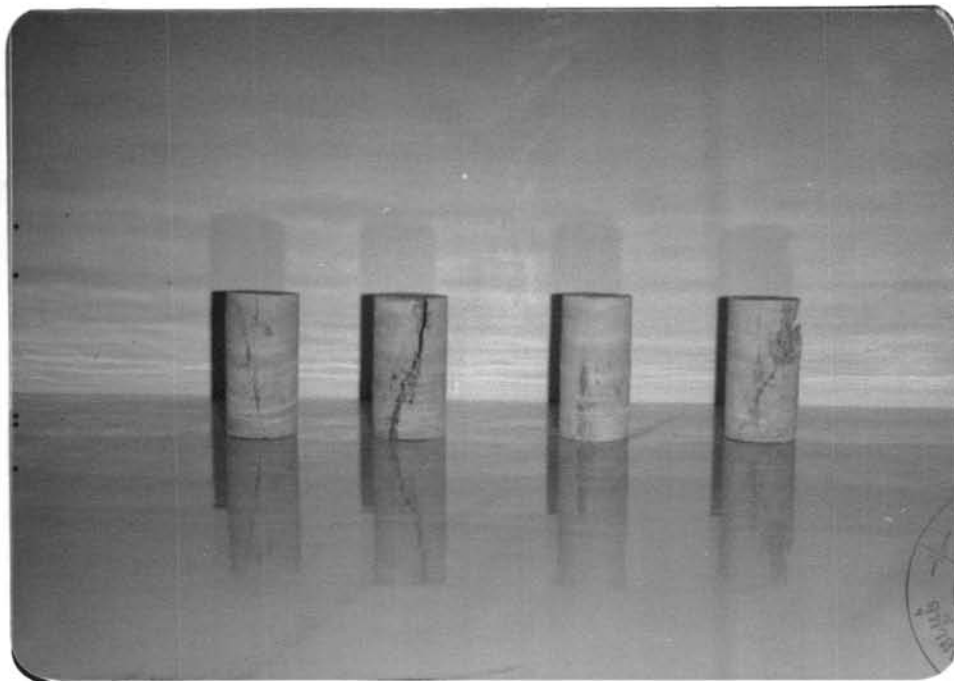
อุณหภูมิของ เม็คหินเผา °ซ.	ส่วนผสม	หน่วยกำลังรับแรงอัด - ประลัย ที่ 14 วัน กก./ซม. ²	หน่วยกำลังรับแรงอัด - ประลัย ที่ 28 วัน กก./ซม. ²
800	1	107	173
	2	120	180
	3	137	194
900	1	111	174
	2	133	184
	3	139	202
1000	1	146	198
	2	156	243
	3	178	250
1100	1	229	274
	2	255	348
	3	302	362
1200	1	185	268
	2	254	308
	3	262	309

หมายเหตุ ค่าต่างๆแต่ละค่าที่ไค้แสดงไว้นี้ เป็นค่าเฉลี่ยจากตัวอย่างคอนกรีต 3 ตัวอย่าง

ตารางที่ 4.10 ค่าหน่วยกำลังรับแรงอัดของคอนกรีต
ไซคินเฉาบางมคเป็นมวลรวมหยาบ

อุณหภูมิของ เม็ทคินเฉา °ซ.	ส่วนผสม	หน่วยกำลังรับแรงอัด - ประลัย ที่ 14 วัน กก./ซม. ²	หน่วยกำลังรับแรงอัด - ประลัย ที่ 28 วัน กก./ซม. ²
800	1	92	111
	2	117	130
	3	133	148
900	1	98	116
	2	119	136
	3	140	161
1000	1	140	158
	2	155	175
	3	178	200
1100	1	99	125
	2	132	160
	3	155	175

หมายเหตุ ค่าต่างๆแต่ละค่าที่ได้แสดงไว้นี้ เป็นค่าเฉลี่ยจากตัวอย่างคอนกรีต 3 ตัวอย่าง



รูปที่ 4.3 ลักษณะการแตกของแท่งคอนกรีตเมื่อรับแรงอัด

4.5 ผลการทดลองหาค่าโมดูลัสยืดหยุ่นของคอนกรีต

ผลการทดลองหาค่าโมดูลัสยืดหยุ่นของคอนกรีตได้แสดงไว้ในตารางที่ 4.10 ซึ่งพอจะนำมาวิเคราะห์ตามชนิดของกรวดหินเผาได้ดังนี้

4.5.1 กรวดหินเผาหนองงูเห่า ค่าโมดูลัสยืดหยุ่นจะเพิ่มขึ้นเมื่ออุณหภูมิสูงขึ้น โดยมีค่าตั้งแต่ 6.4 ถึง 8.6×10^4 กก./ซม.² อธิบายได้ว่ากรวดหินเผาโดยรวมตัวกันเป็นโครงสร้างผลึกที่มีความแข็งแรงเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ คุณสมบัติในการยืดหยุ่นก็ลดลง ทำให้ค่าโมดูลัสยืดหยุ่นสูงขึ้น

4.5.2 กรวดหินเผาบางเขน ค่าโมดูลัสยืดหยุ่นจะเพิ่มขึ้นเมื่ออุณหภูมิสูงขึ้น โดยมีค่าตั้งแต่ 6.7 ถึง 10.6×10^4 กก./ซม.² อธิบายได้เช่นเดียวกับกรวดหินเผาหนองงูเห่า

4.5.3 การวัดคินเฉาบางมก ค่าโมดูลัสยืดหยุ่นมีค่าตั้งแต่ 4.0 ถึง 5.1×10^4 กก./ซม.² อธิบายไคเซนเกี่ยวกับกรวัดคินเฉาทั้ง 2 ชนิดที่กล่าวมา

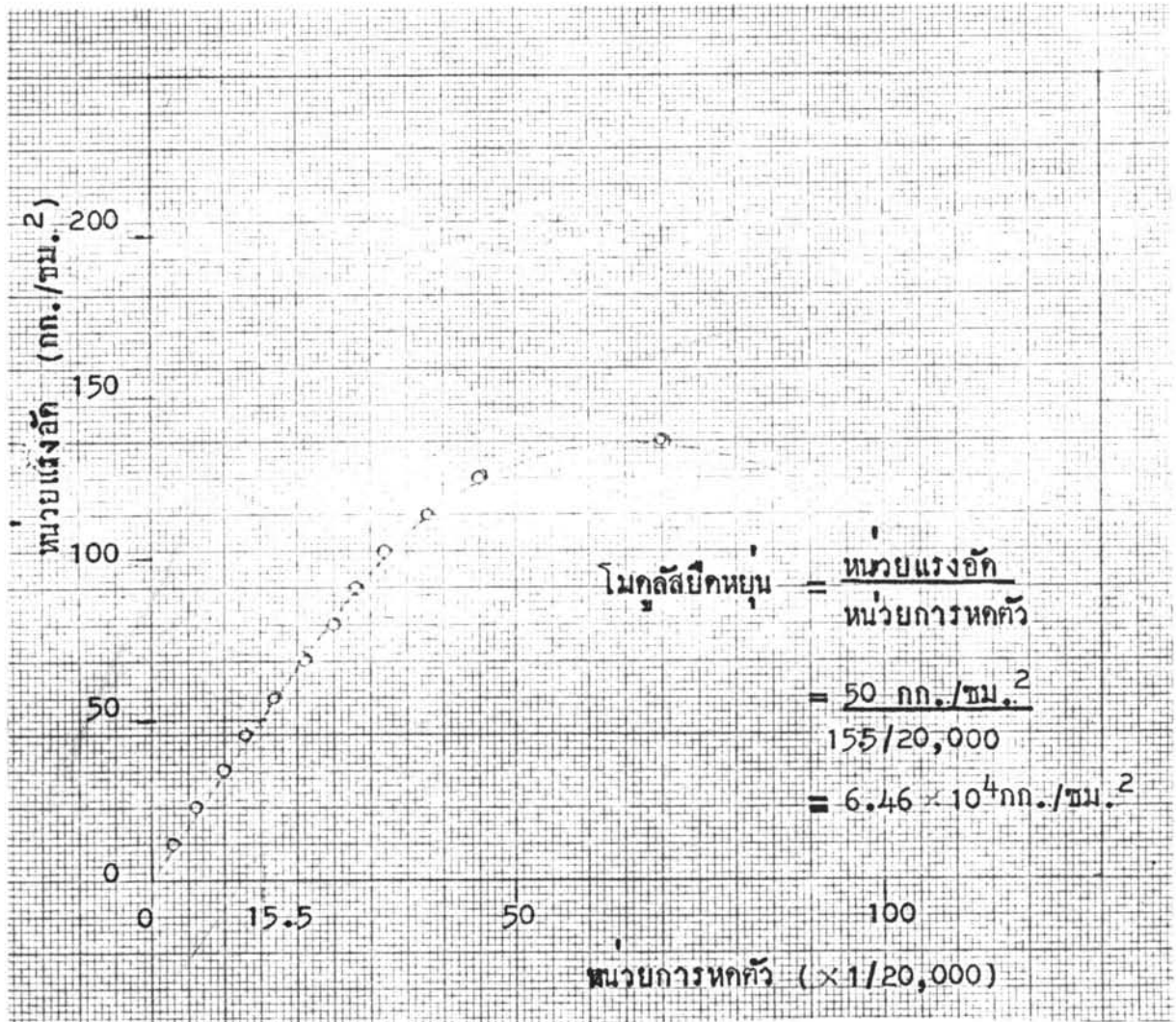
จะเห็นว่ากรวัดคินเฉาบาง เชนมีค่าโมดูลัสยืดหยุ่นสูงสุด เพราะมีโครงสร้างที่แข็งแรง มีความยืดหยุ่นน้อยคังไคอธิบายไว้แล้วในขอ 4.3

ค่าโมดูลัสยืดหยุ่นของคอนกรีตเบาที่ทดลองนี้ จะมีค่าประมาณครึ่งหนึ่งของคอนกรีตธรรมดา เพราะเกิดจากความแตกต่างของมวลรวมหยาบ กรวัดคินเฉามีโครงสร้างที่พรุน มีความแข็งแรงน้อยกว่าหิน ยอมมีความยืดหยุ่นมากกว่าหิน ค่าโมดูลัสยืดหยุ่นของคอนกรีตเบาจึงน้อยกว่าคอนกรีตธรรมดา

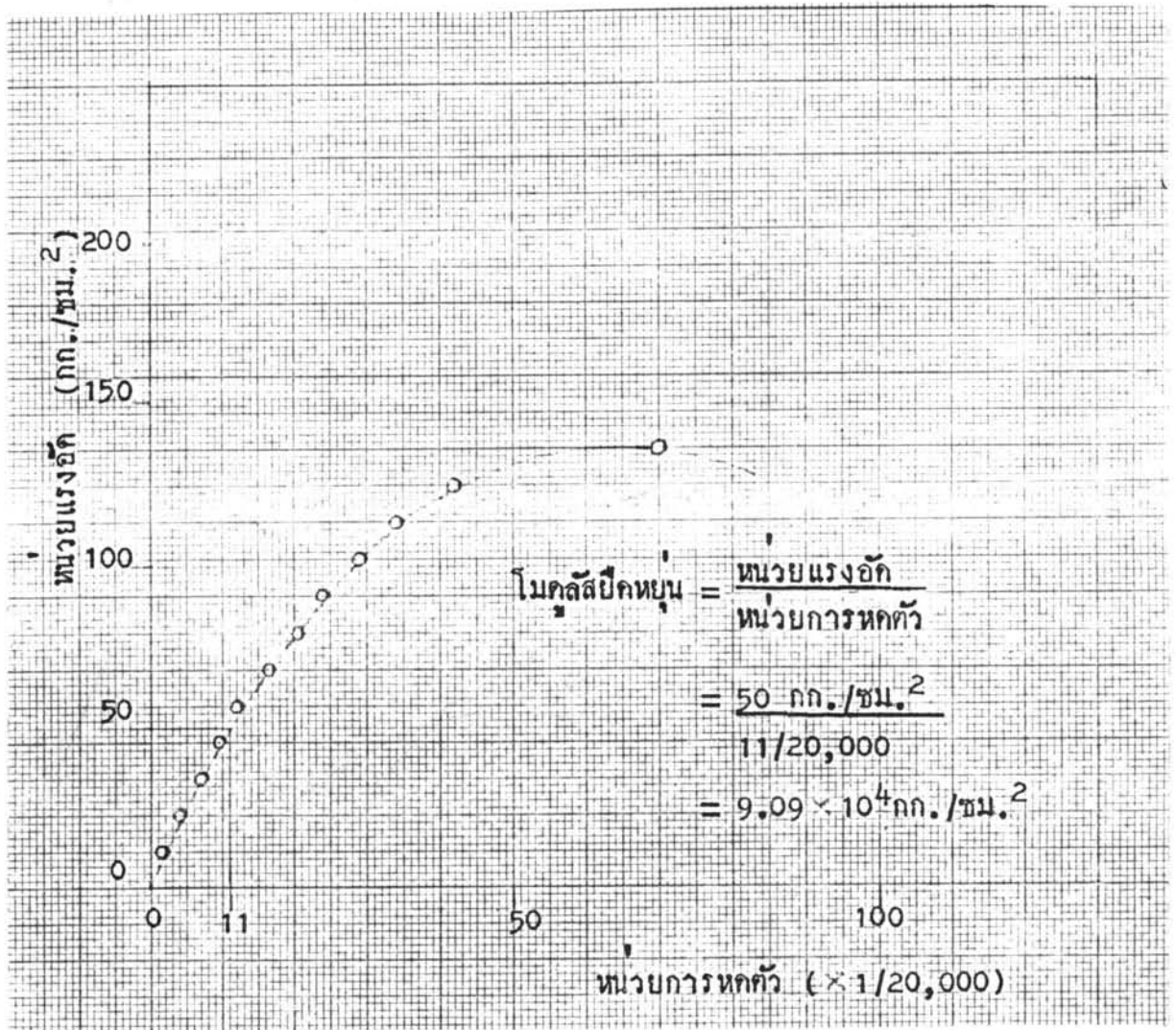
ตารางที่ 4.11 ค่าโมดูลัสยืดหยุ่นของคอนกรีต (ส่วนผสมที่ 2)

อุณหภูมิ °ซ.	ค่าโมดูลัสยืดหยุ่นของคอนกรีต $\times 10^4$ กก./ซม. ²		
	คินหนองงูเห่า	คินบาง เชน	คินบางมก
800	6.46	6.70	4.87
900	7.70	7.23	4.07
1000	7.14	8.07	5.44
1100	6.95	10.64	5.14
1200	8.61	9.83	—

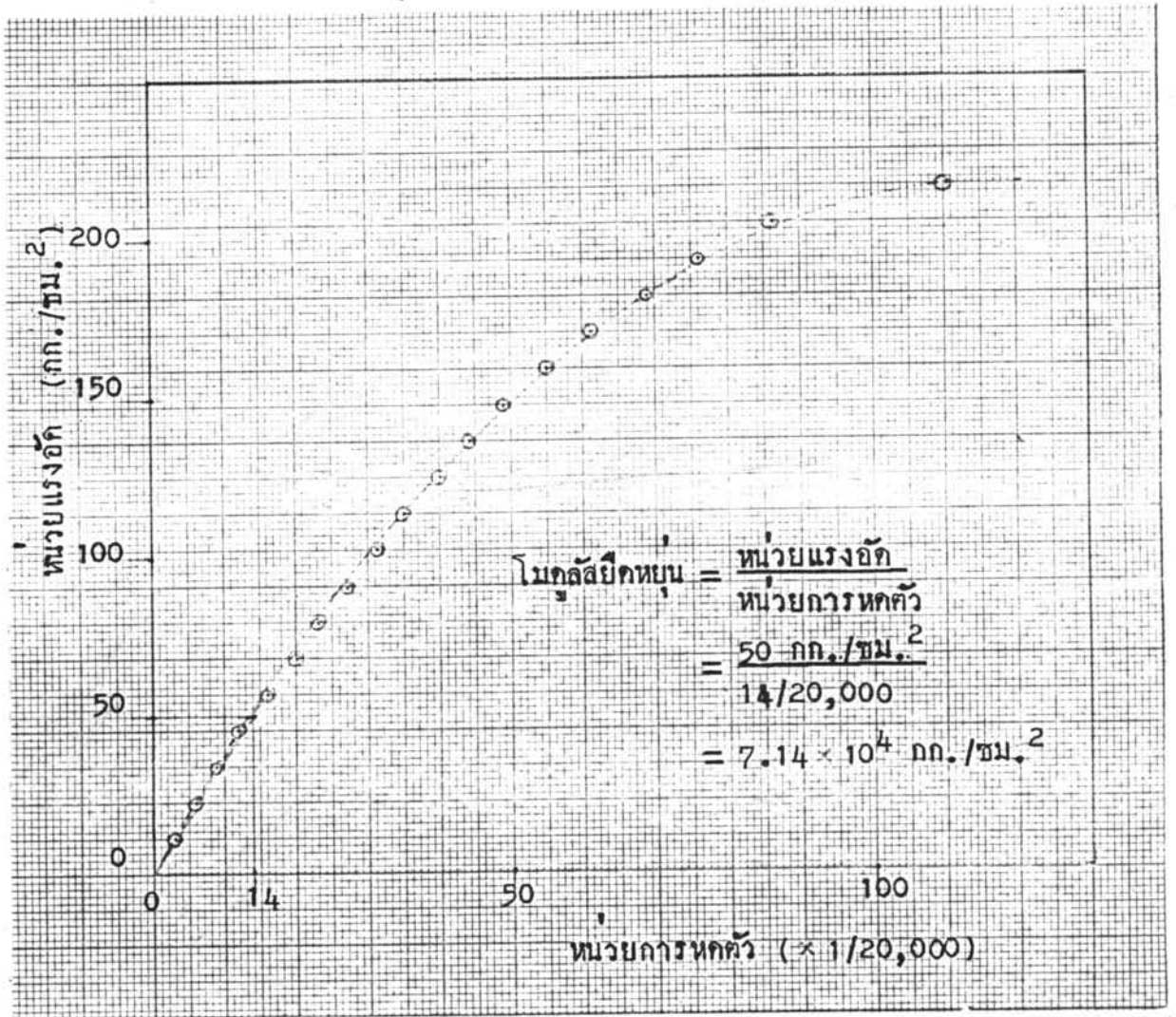
รูปที่ 4.4 ถึง 4.17 แสดงถึงความสัมพันธ์ระหว่างหน่วยแรงอัด กับหน่วยการหักตัวของคอนกรีต



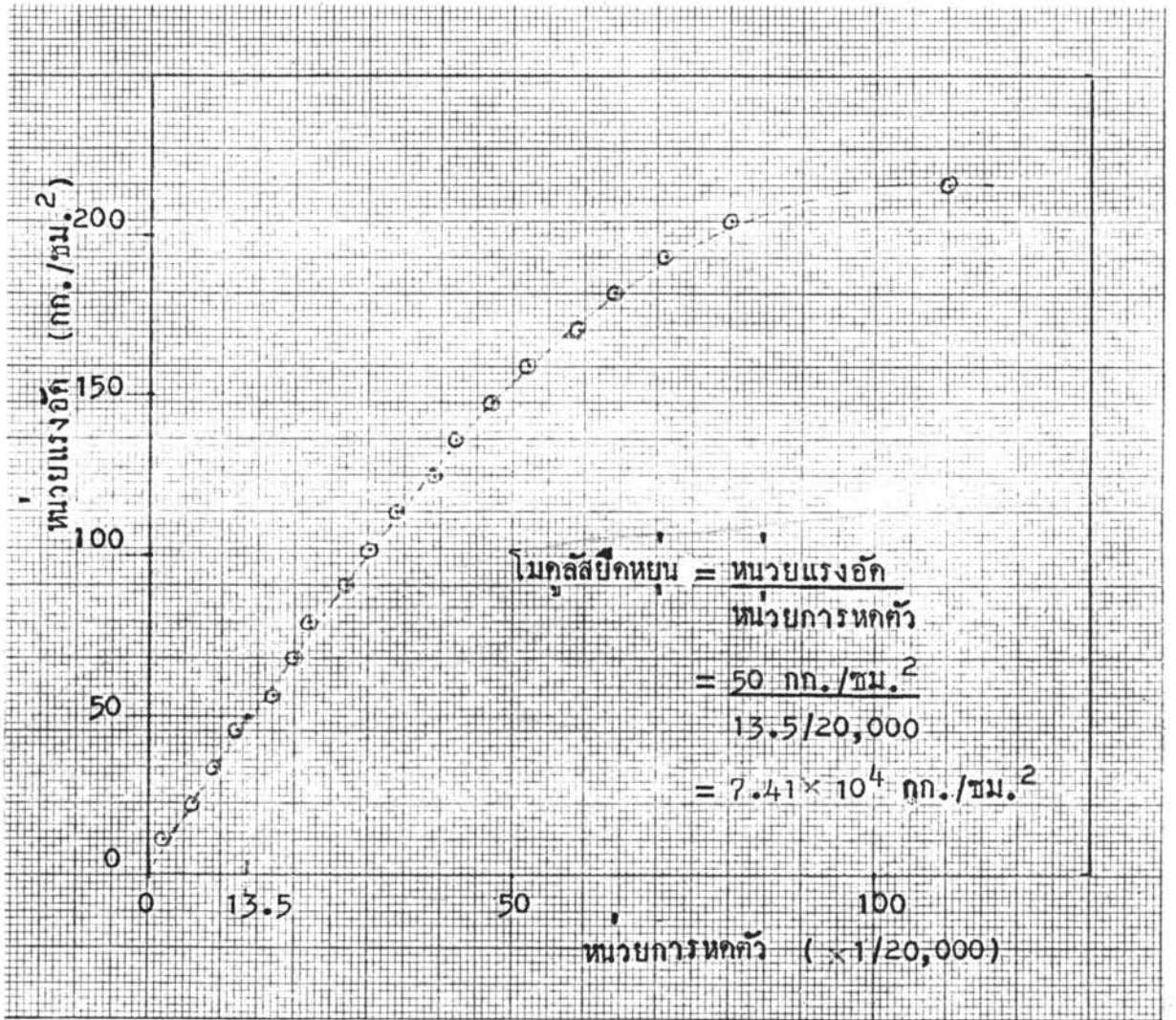
รูปที่ 4.4 ความสัมพันธ์ระหว่างหน่วยแฉ่งอิฐกับหน่วยการทคิ้วของคอนกรีต
ไซกรวดกินเผาหนองงูเห่า 800 °ซ. เป็นมวลรวมทยาบ



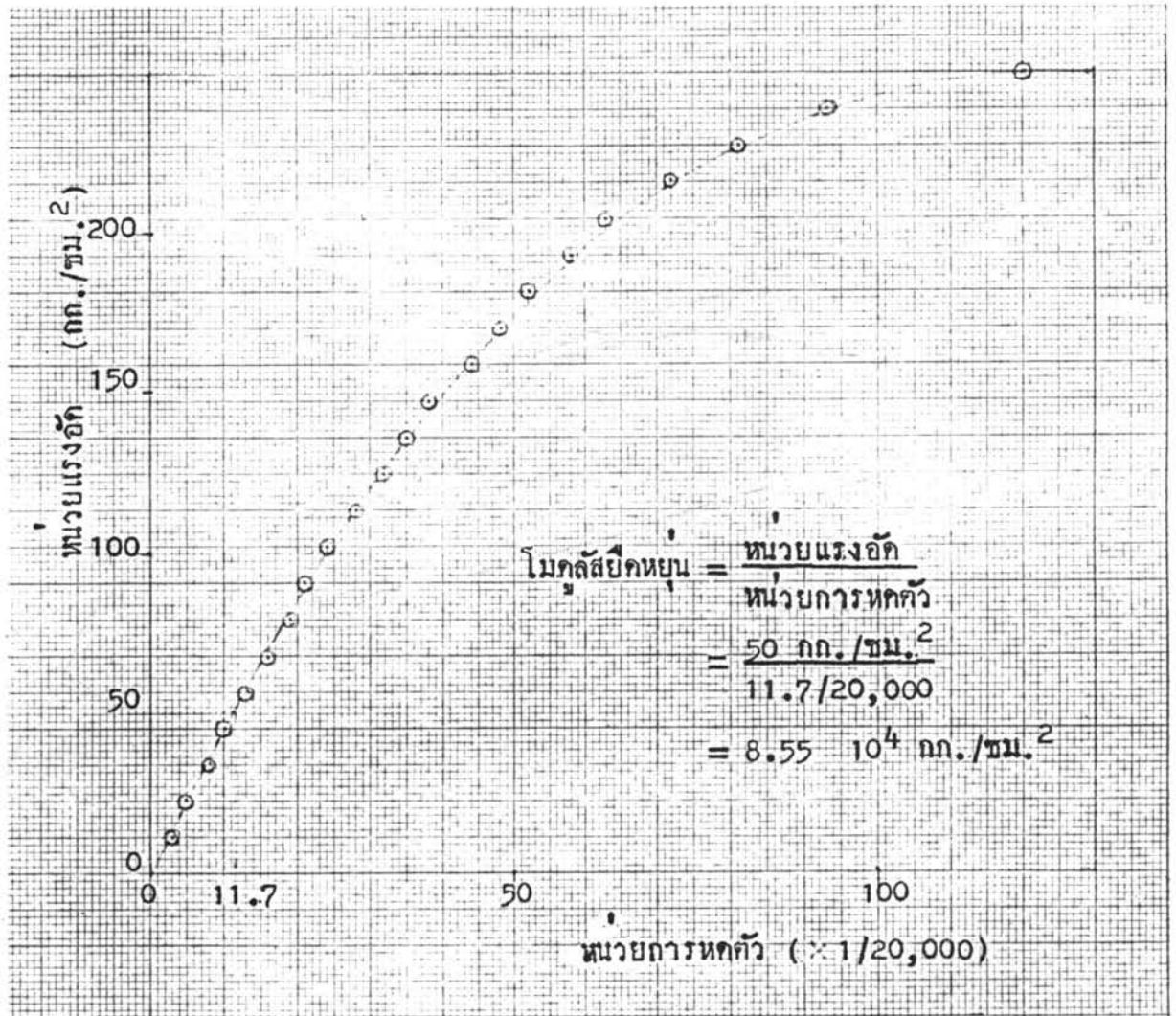
รูปที่ 4.5 ความสัมพันธ์ระหว่างหน่วยแรงอัดกับหน่วยการหดตัวของคอนกรีต
ไซกรวดกินเบาหนองูเทา 900 ช. เป็นมวลรวมหยาบ



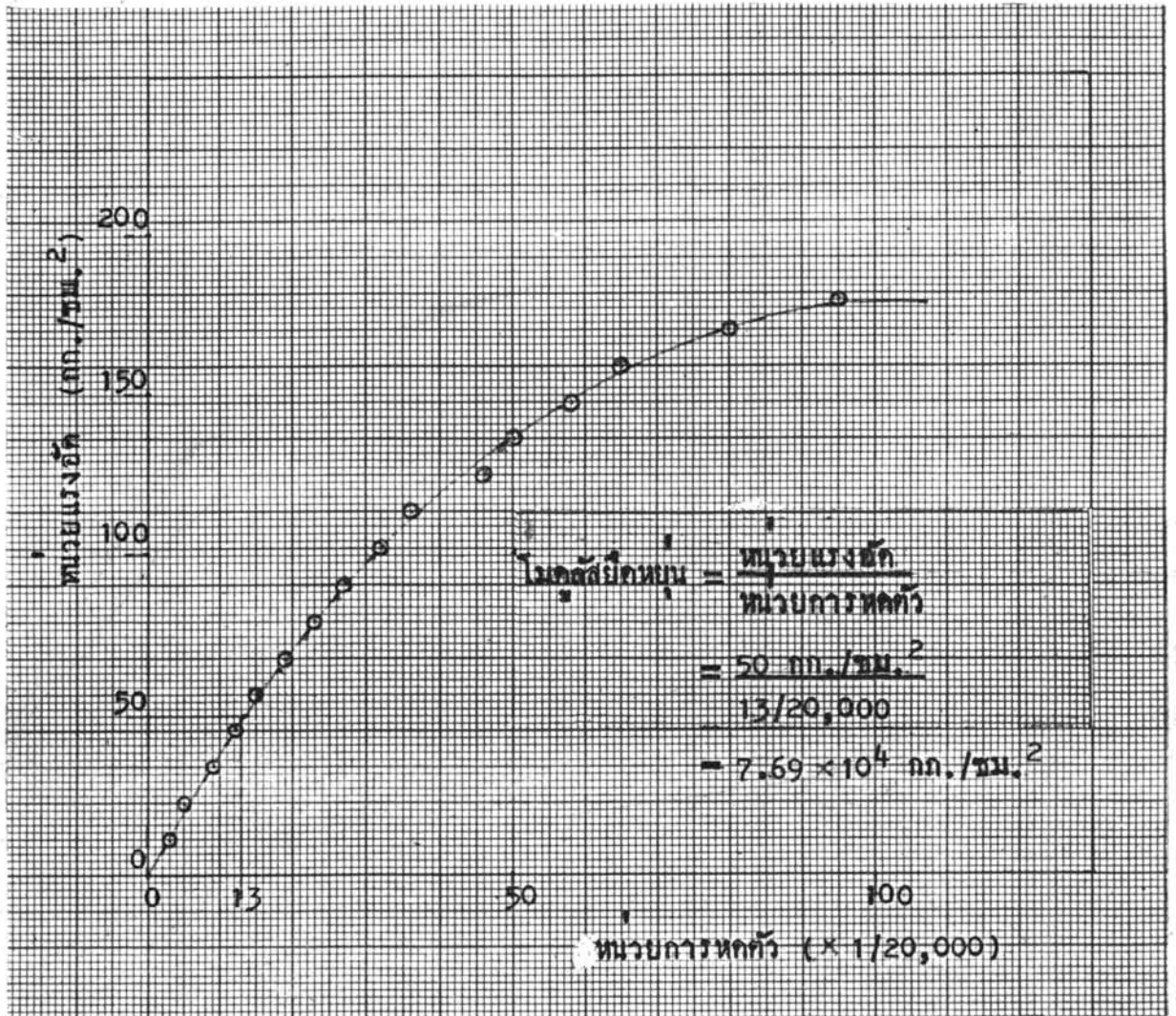
รูปที่ 4.6 ความสัมพันธ์ระหว่างหน่วยแรงอัดกับหน่วยการหนักตัวของคอนกรีต
 ไซกรวดกินเนาหนองงูเห่า 1000 °ซ. เป็นมวลรวมหายาบ



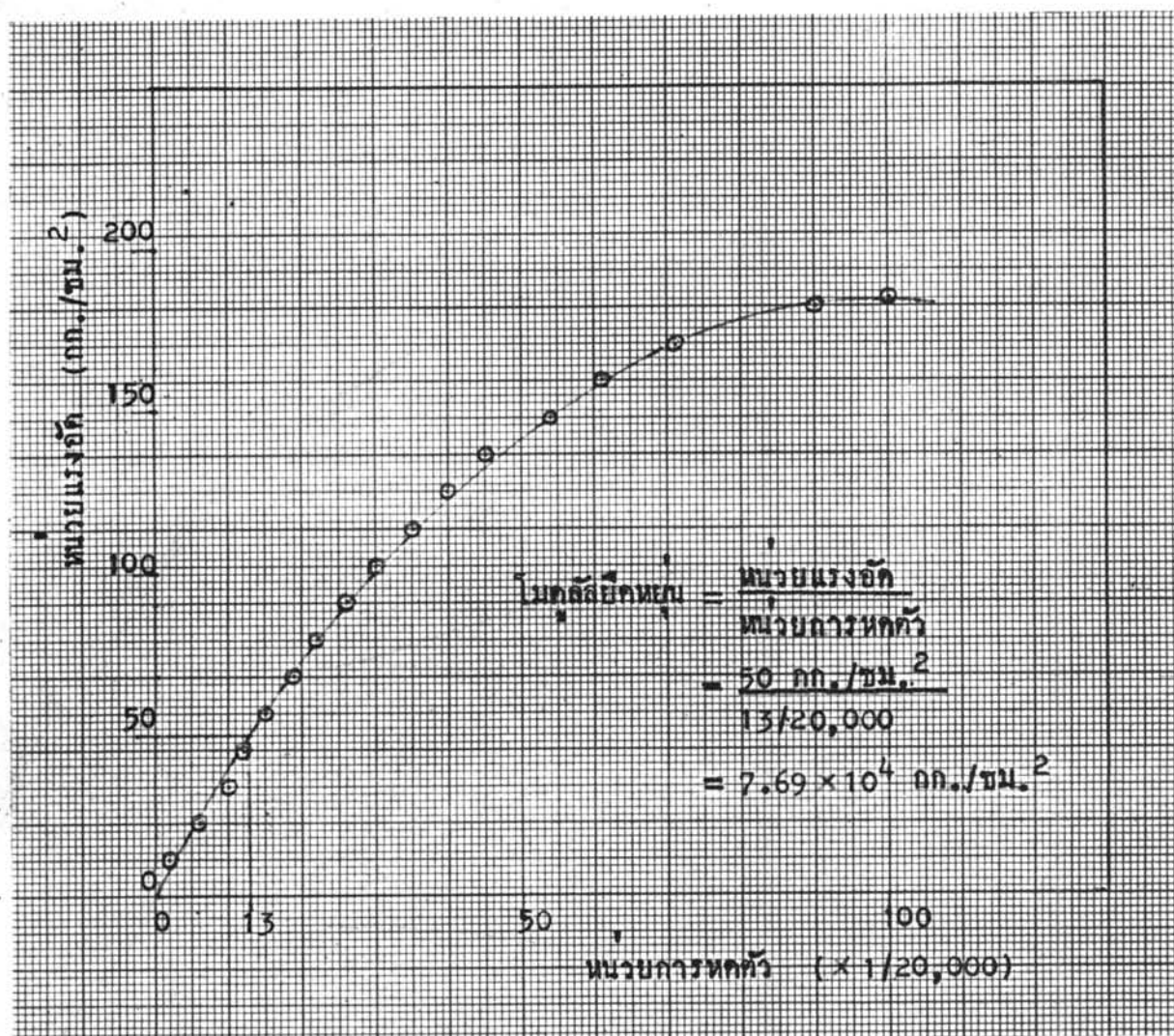
รูปที่ 4.7 ความสัมพันธ์ระหว่างหน่วยแรงอัดกับหน่วยการหกตัวของคอนกรีต
 ไซกรวดกินเผาหนองงูเห่า 1100 °ซ. เป็นมวลรวมหยาบ



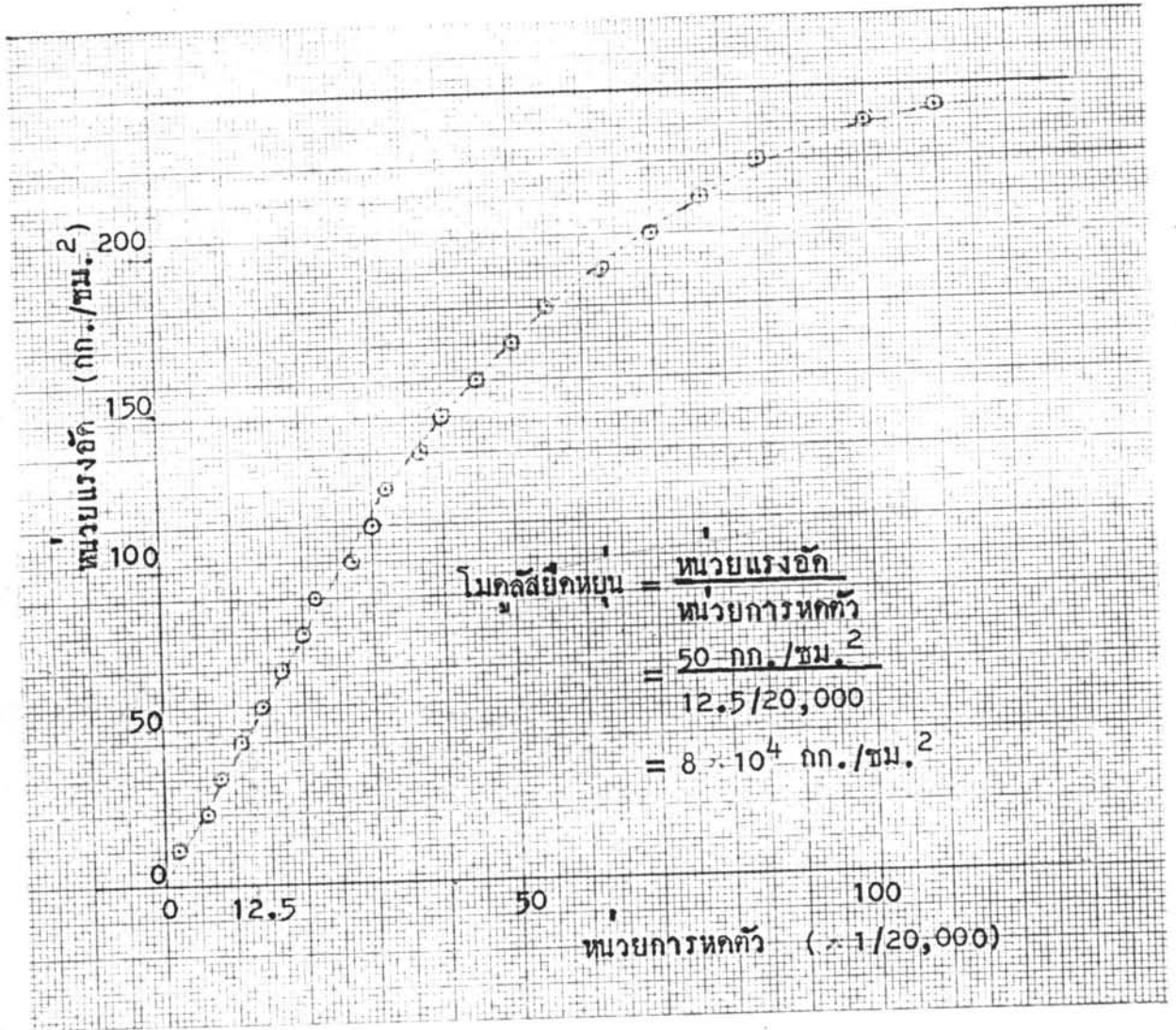
รูปที่ 4.8 ความสัมพันธ์ระหว่างหน่วยแรงเฉือนกับหน่วยการทกตัวของคอนกรีต
 ไซกรวดกินเผาหนองงูเห่า 1200 ซี. เป็นมวลรวมหยาบ



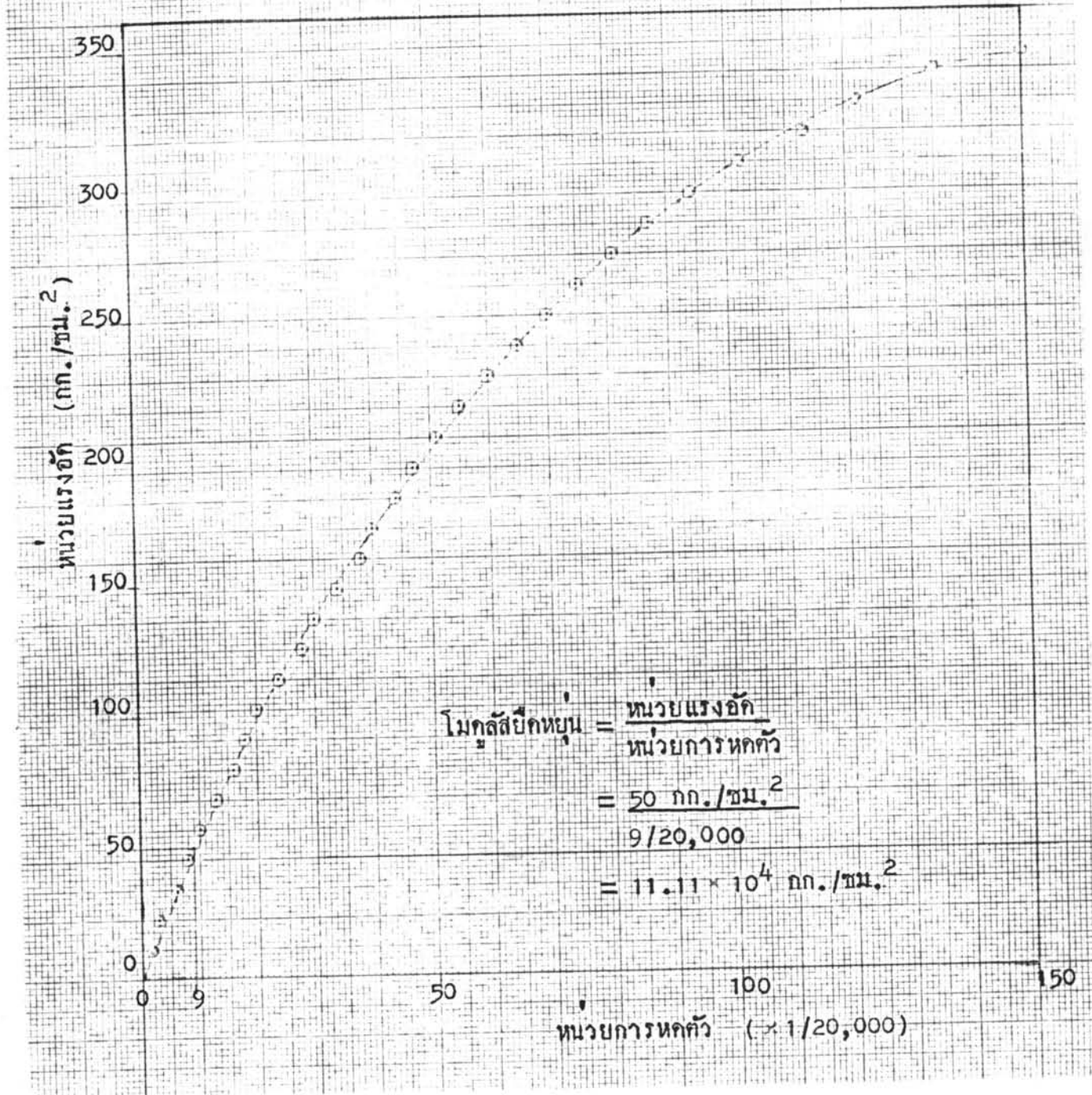
รูปที่ 4.9 ความสัมพันธ์ระหว่างหน่วยแรงยึดกับหน่วยการทอทัวของคอนกรีต
ใยกรวดกินเนาะบางเช่น 800 ๖. เป็นมวลรวมทาบ



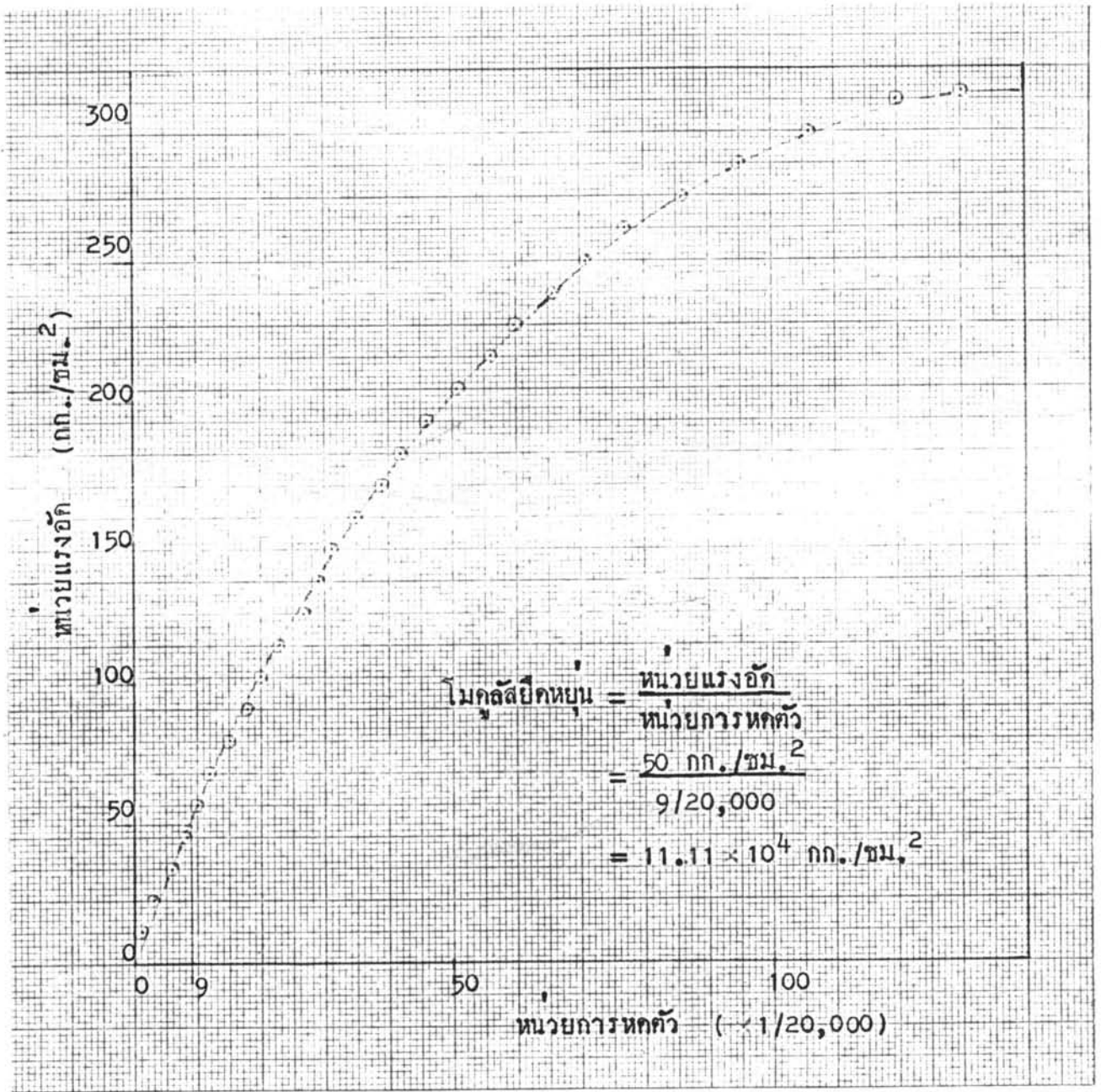
รูปที่ 4.10 ความสัมพันธ์ระหว่างหน่วยแรงจลน์กับหน่วยการทศวรรษของคอนกรีต
 ไซกรวดกินเผาบาง เช่น 900 °ซ. เป็นมวลรวมทยาบ



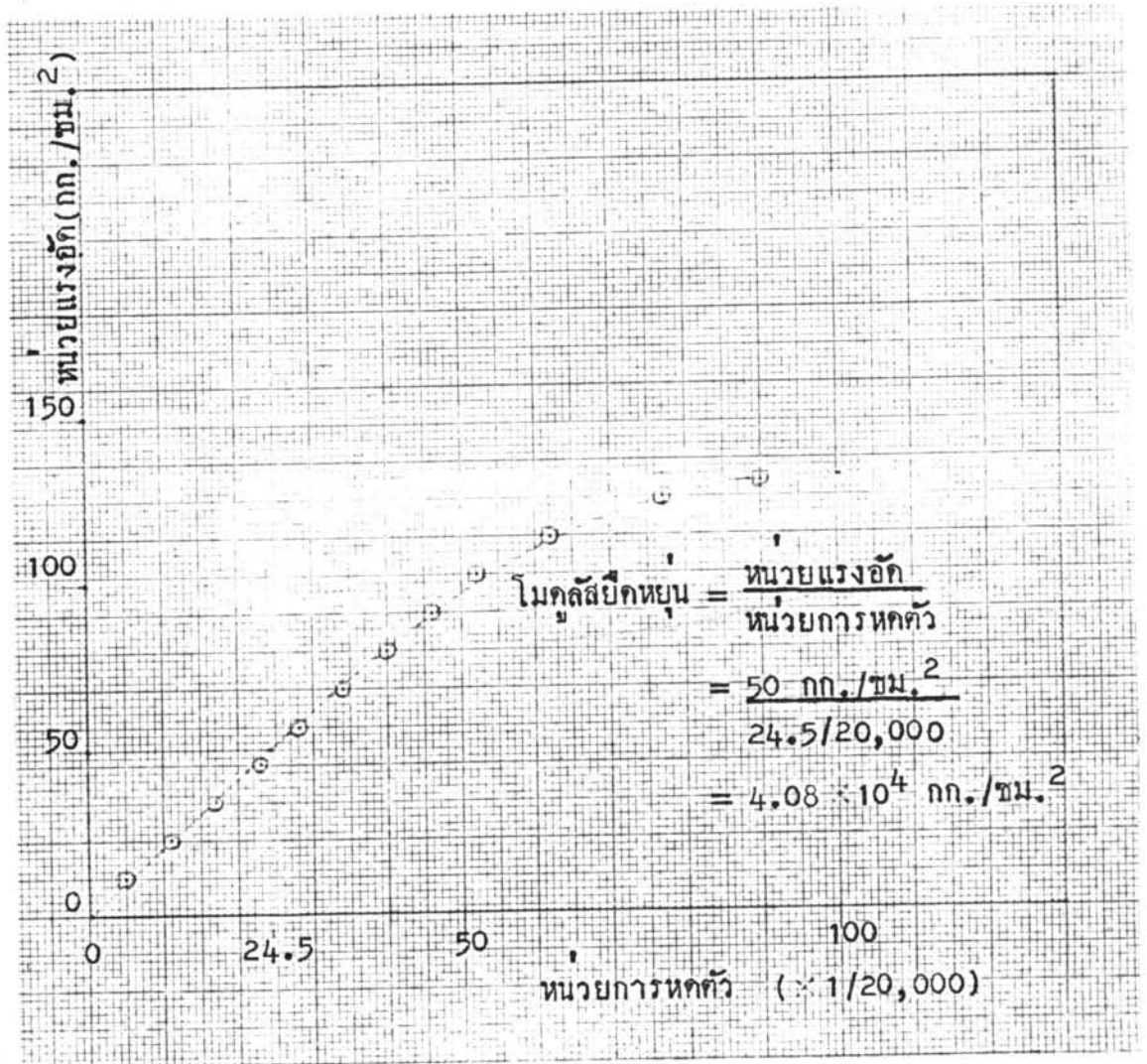
รูปที่ 4.11 ความสัมพันธ์ระหว่างหน่วยแรงอัดกับหน่วยการหดตัวของคอนกรีต
 ไซกรวดกินเผาบางเช่น 1000 ช. เป็นมวลรวมหยาบ



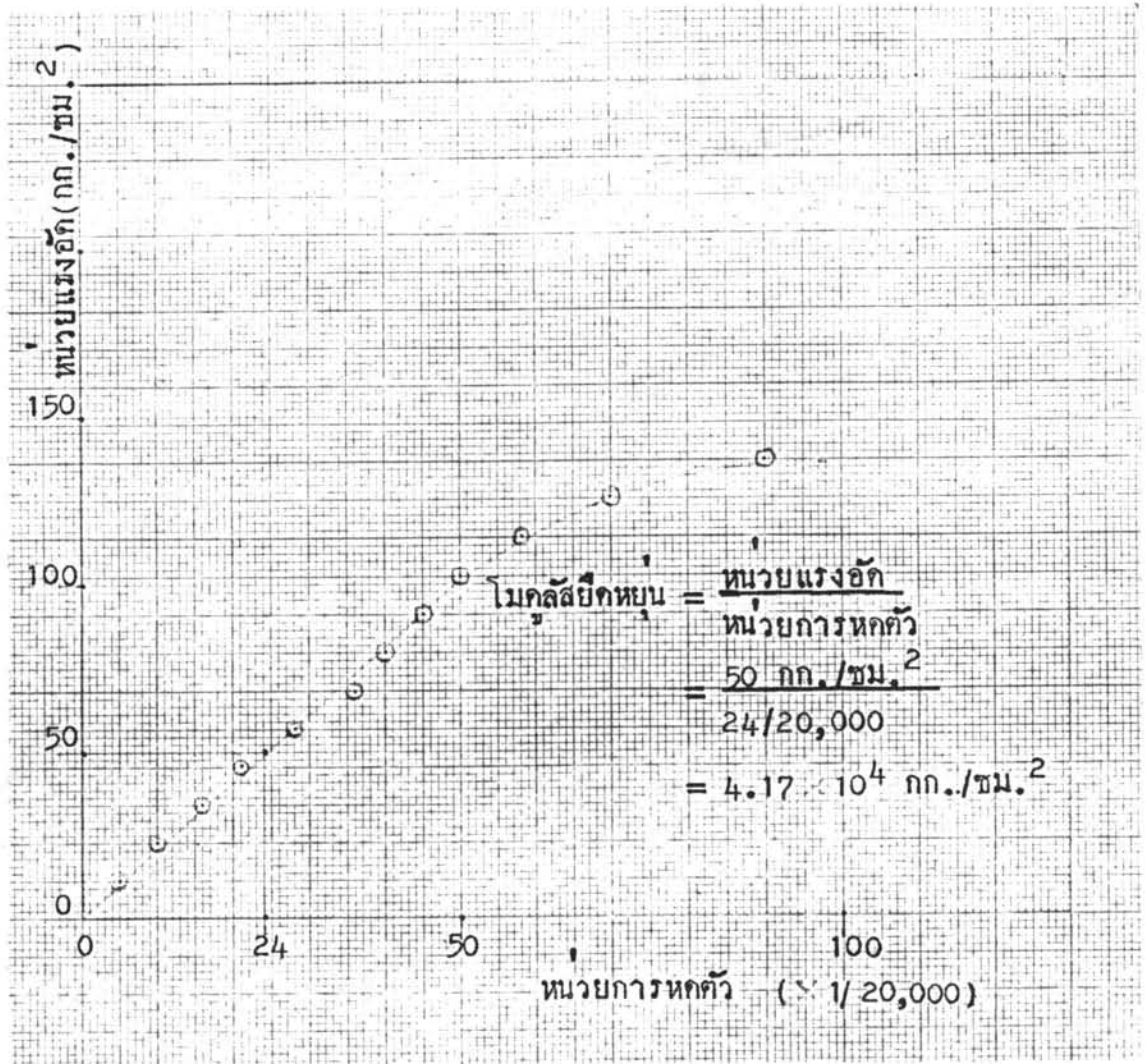
รูปที่ 4.12 ความสัมพันธ์ระหว่างหน่วยแรงอัดกับหน่วยการหดตัวของคอนกรีต
ไซกรวดกินเผาบางเช่น 1100 ซี. เป็นมวลรวมหยาบ



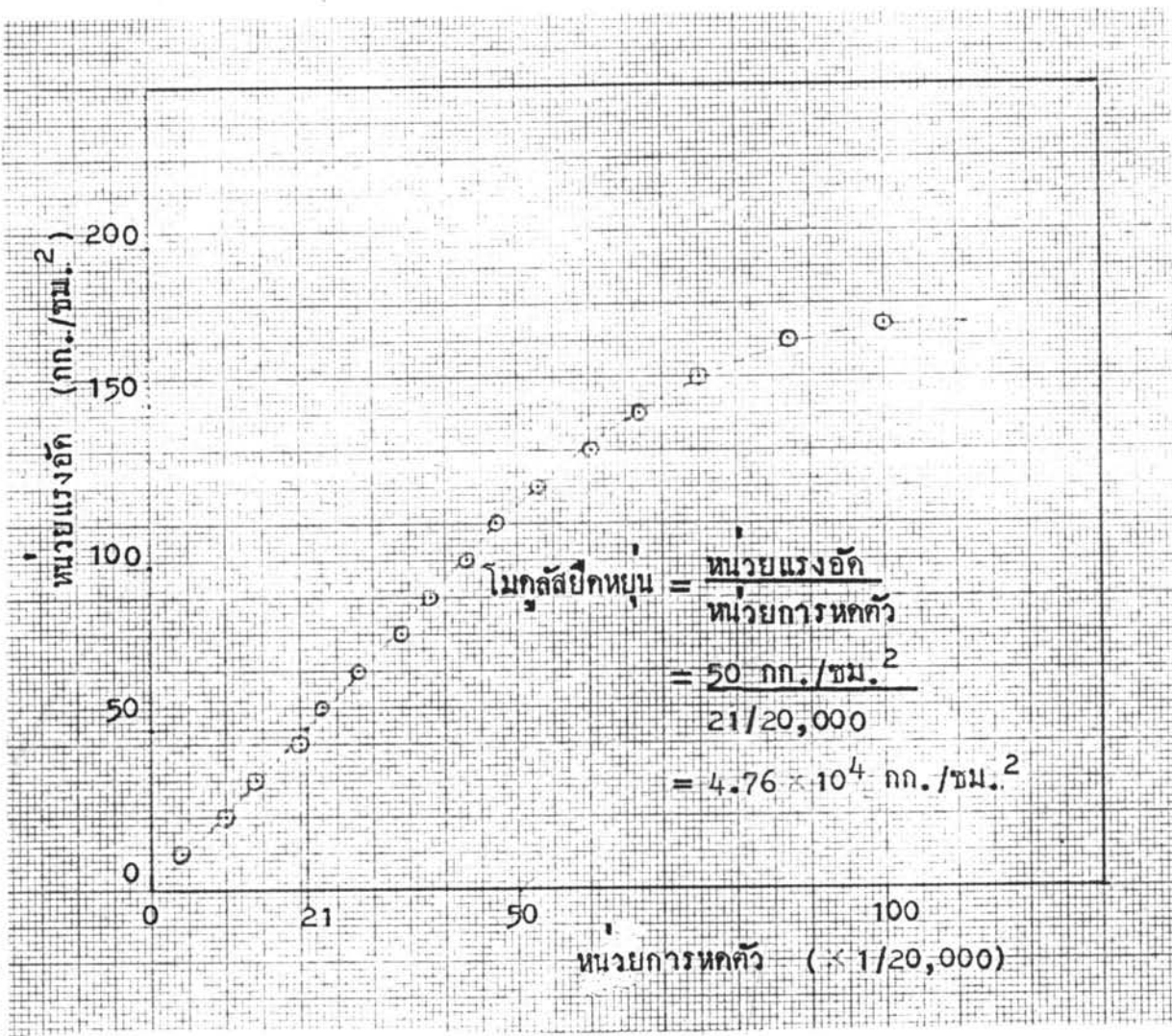
รูปที่ 4.13 ความสัมพันธ์ระหว่างหน่วยแรงอึกกับหน่วยการหาคตัวของคอนกรีต
 ไซกรวดกินเฉาบางเซน 1200 * ซ. เป็นมวลรวมหยาบ



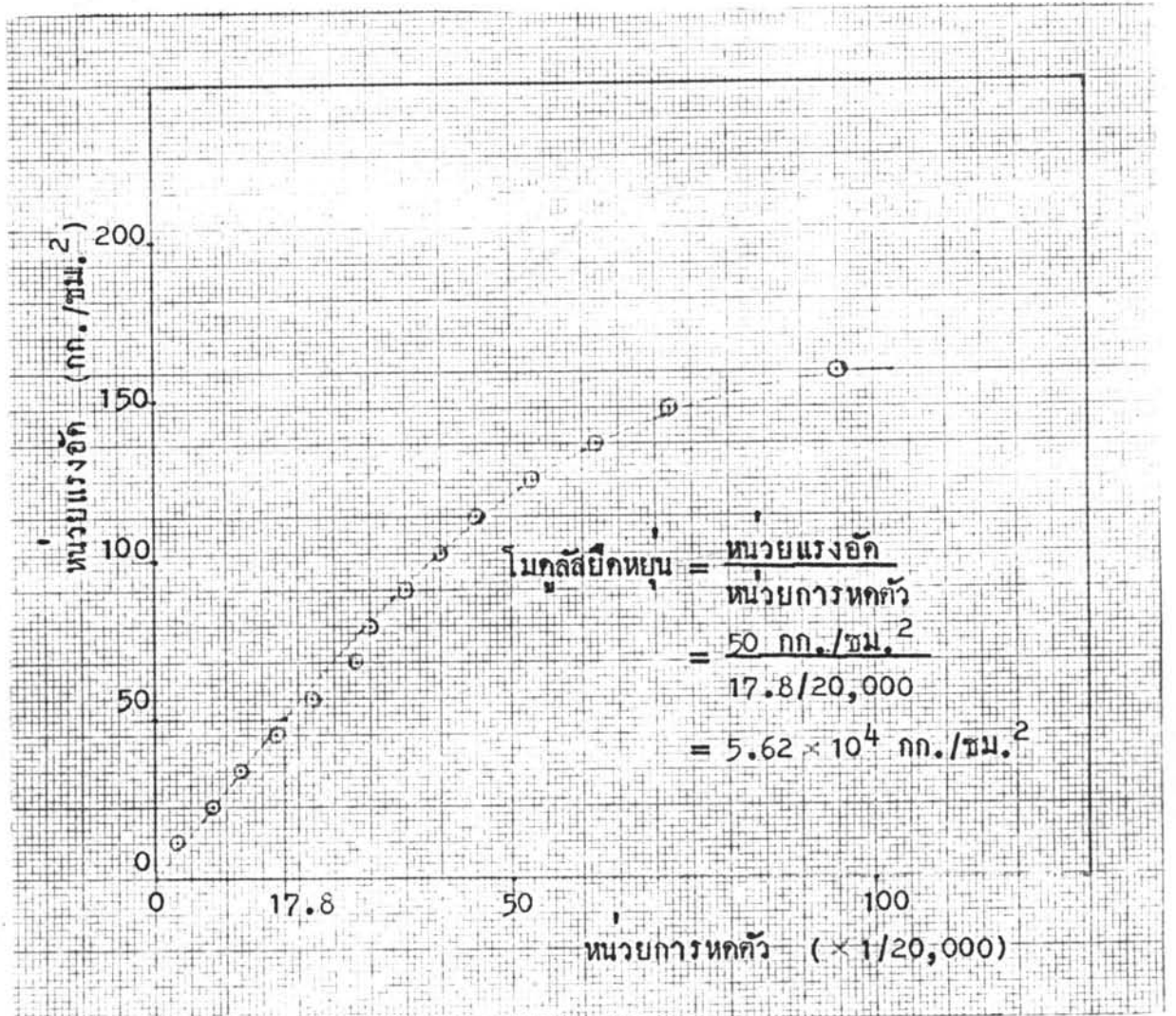
รูปที่ 4.14 ความสัมพันธ์ระหว่างหน่วยแรงเฉือนกับหน่วยการทศตัวของคอนกรีต
ไซกรวดกินเฉาบางมก 800 °ซ. เป็นมวลรวมหยาบ



รูปที่ 4.15 ความสัมพันธ์ระหว่างหน่วยแรงเฉือนกับหน่วยการทกตัวของคอนกรีต
 ไซกรวดกินเผาบางมก 900°ซ. เป็นมวลรวมหยาบ



รูปที่ 4.16 ความสัมพันธ์ระหว่างหน่วยแรงอัดกับหน่วยการหักตัวของคอนกรีต
 ไซกรวดกินเผาบางมก 1000 * ซ. เป็นมวลรวมหยาบ



รูปที่ 4.17 ความสัมพันธ์ระหว่างหน่วยแรงเฉือนกับหน่วยการทศตัวของคอนกรีต
 ไซกรวดดินเผาบางมก 1100 ซี. เป็นมวลรวมหยาบ

4.6 ผลการทดลองหาค่าหน่วยกำลังรับแรงค้ำ และหน่วยกำลังรับแรงดึง

เนื่องจากหน่วยกำลังรับแรงค้ำ และหน่วยกำลังรับแรงดึง ของคอนกรีต มีค่า เป็นสัดส่วนโดยตรงกับหน่วยกำลังรับแรงอัด⁽⁴⁾ ซึ่งผลการทดลองที่ได้ตามตารางที่ 4.12 ก็เป็นไปตามทฤษฎีนี้ โดยหน่วยกำลังรับแรงค้ำมีค่าประมาณ 21 % ของหน่วยกำลังรับแรงอัด และหน่วยกำลังรับแรงดึงมีค่าประมาณ 13 % ของหน่วยกำลังรับแรงอัด ทั้งนี้ผลการทดลอง เหล่านี้จึงสามารถอธิบายได้ ในทำนองเดียวกันกับผลของหน่วยกำลังรับแรงอัด (ขอ 4.3)

ลักษณะของคานคอนกรีตที่ทดสอบหาค่ากำลังรับแรงค้ำนี้ ได้แสดงไว้ในรูปที่ 4.19 ส่วนลักษณะการแตกของแท่งคอนกรีตที่ทดสอบหาค่ากำลังรับแรงดึง จะแตกเป็นแนวยาวขนานกับตัวแท่ง ดังที่แสดงไว้ในรูปที่ 3.15

4.7 ผลการทดลองหาค่าการค้ำของคอนกรีต

ผลการทดลองได้แสดงไว้ในตารางที่ 4.12 ซึ่งพอจะนำมาวิเคราะห์ค่าที่ มาของแหล่งกินไคดังนี้

4.7.1 กินหนองเหา ค่าการค้ำจะเพิ่มขึ้นเมื่ออุณหภูมิสูงขึ้น เพราะว่า ที่อุณหภูมิสูงขึ้นนั้น เม็ดกินไคขยายตัวตาม เกิดรูพรุนภายในสามารถค้ำน้ำได้มากขึ้น โดย มีค่าการค้ำเทียบกับน้ำหนักแห้งในอากาศ 2.8 ถึง 4.0 %

4.7.2 กินบางเขน กินแหล่งนี้ค้ำน้ำได้น้อย และไม่แปรเปลี่ยนไปตาม อุณหภูมิที่สูงขึ้น โดยมีค่าการค้ำตั้งแต่ 2.6 ถึง 3.2 % เพราะกรวดกินเฉาบางเขนมี รูพรุนน้อย เนื่องจากกินไม่ขยายตัวที่อุณหภูมิสูง

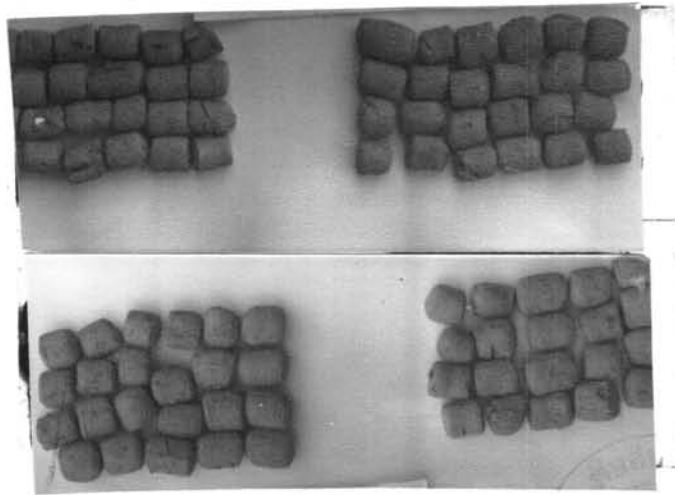
4.7.3 กินบางมก กินแหล่งนี้สามารถค้ำน้ำได้มากขึ้นตามอุณหภูมิที่สูงขึ้น อธิบายได้เช่นเดียวกับกินหนองเหา โดยมีค่าการค้ำตั้งแต่ 4.6 ถึง 6.8 %

ชนิดของ มวลรวมหยาบ	หน่วยกำลังรับ แรงค้ำประลัย กก./ซม. ²	หน่วยกำลังรับ แรงดึงประลัย กก./ซม. ²	ร้อยละของการคู้ซึ่ม โดยน้ำหนัก ที่แห่งในอากาศ
หินทองงูแห 800 °ซ.	38	25	2.9
900 °ซ.	43	26	2.8
1000 °ซ.	45	28	3.2
1100 °ซ.	45	29	3.5
1200 °ซ.	50	34	4.0
หินบาง เซน 800 °ซ.	40	23	3.2
900 °ซ.	42	23	2.8
1000 °ซ.	48	28	2.6
1100 °ซ.	58	37	2.6
1200 °ซ.	50	28	3.1
หินบางมก 800 °ซ.	32	22	4.6
900 °ซ.	36	23	5.0
1000 °ซ.	44	28	5.5
1100 °ซ.	41	26	6.8

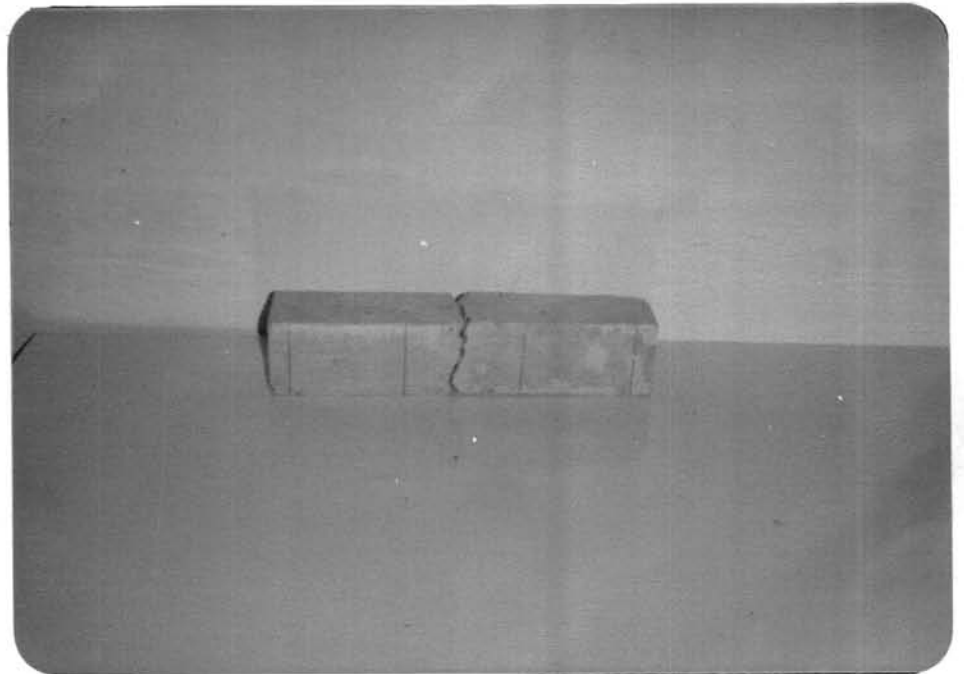
ตารางที่ 4.12 กำลังรับแรงค้ำ กำลังรับแรงดึง และการคู้ซึ่มของคอนกรีต
(ส่วนผสมที่ 2)

หมายเหตุ ไซคาเฉลี่ย 3 ตัวอย่าง สำหรับการทดลองหาค่ากำลังรับแรงค้ำ กับค่าการคู้ซึ่มน้ำ
ไซคาเฉลี่ย 8 ตัวอย่าง สำหรับการทดลองหาค่า กำลังรับแรงดึง

รูปที่ 4.18
ลักษณะของกรวดดินเผา
ที่บวมตัว



รูปที่ 4.19
ลักษณะการแตก
ของคานคอนกรีต
ที่รับแรงค้ำ



4.8 ผลการทดลองหาค่าสัมประสิทธิ์การนำความร้อน

ผลการทดลองที่แสดงไว้ในตารางที่ 4.13 นี้ เป็นผลของตัวอย่างคอนกรีต ส่วนผสมที่ 2 และใช้กรวดคินเผาที่อุณหภูมิ 1100° ซ. เป็นมวลรวมหยาบ

ตารางที่ 4.13 สัมประสิทธิ์การนำความร้อนของคอนกรีต

ชนิดของมวลรวมหยาบ	หน่วยน้ำหนัก 10^3 กก./ม^3	สัมประสิทธิ์การนำความร้อน (เฉลี่ย 3 ตัวอย่าง) กิโลแคลอรี/เมตร/°ซ./ชั่วโมง.
กรวดคินเผาหนองงูเห่า	1.62	0.15
กรวดคินเผาบางเขน	1.93	0.21
กรวดคินเผาบางมค	1.66	0.28

การวัดค่าสัมประสิทธิ์การนำความร้อนของกรวดคินเผาทั้ง 3 แหล่ง วัดที่อุณหภูมิ และความหนาแน่นแตกต่างกัน เพราะว่าไม่ได้ใช้กรวดคินเผาจากแหล่งเดียวกัน จึงเกิดภาวะสมดุลงที่อุณหภูมิแตกต่างกัน (ภาวะสมดุลง คือภาวะที่อุณหภูมิที่ผิวทั้งสองข้างของแผ่นตัวอย่างที่ทดลองมีค่าคงที่ หลังจากให้ความร้อนไหลผ่านแผ่นตัวอย่างคอนกรีตเป็นเวลาประมาณ 6 ถึง 7 ชั่วโมง) คอนกรีตธรรมดาจะมีค่าสัมประสิทธิ์การนำความร้อนประมาณ 1 กิโลแคลอรี/เมตร/°ซ./ชั่วโมง. (1) จะเห็นว่าคินทั้ง 3 แหล่งมีค่าสัมประสิทธิ์การนำความร้อนต่ำกว่าคอนกรีตธรรมดา เพราะว่ามีรูพรุนภายในมากกว่าคอนกรีตธรรมดา ทำให้อากาศซึ่งเป็นฉนวนความร้อนเข้าไปแทรกซึมในรูพรุน จึงเป็นตัวนำความร้อนที่เร็ว คินหนองงูเห่ามีค่าสัมประสิทธิ์การนำความร้อนน้อยกว่าคินบางเขน และคินบางมค เพราะคินหนองงูเห่ามีหน่วยน้ำหนักน้อยกว่า มีรูพรุน มากกว่า ส่วนคินบางมคมีค่าสัมประสิทธิ์การนำความร้อนมากกว่าคินแหล่งอื่นด้วยเหตุที่ว่าที่อุณหภูมิ 1100° ซ. คินบางมคมีการคูดุซึมมากที่สุด จึงทำให้เกิดภาวะสมดุลงที่อุณหภูมิต่ำกว่าคินทั้ง 2 แหล่งข้างต้น ทำให้สัมประสิทธิ์การนำความร้อนมากขึ้น