



รายงานผลงานวิจัย
สถาบันเทคโนโลยีการเกษตรแม่โจ้

เรื่อง การศึกษาประสิทธิภาพการเพิ่มปริมาณออกซิเจนที่ล่อลอยในน้ำของลิปประจำรูหัวด้วย
วัสดุราคาถูก ขณะทำการปล่อยน้ำเข้าม่อคอนกรีต

A STUDY ON EFFICIENCY OF DISSOLVED OXYGEN SUPPLY BY CHEAP-MATERIAL DEVICES, WHILE RELEASING WATER INTO CONCRETE TANK

ได้รับการจัดสรรงบประมาณวิจัย ประจำปี 2534
จำนวน 20,000 บาท

หัวหน้าโครงการ นายจิตติพล ทวีศรี

ผู้ร่วมงาน



รายงานผลงานวิจัย
สถาบันเทคโนโลยีการเกษตรแม่โจ้

เรื่อง การศึกษาประสิทธิภาพการเพิ่มปริมาณออกซิเจนที่เหลวในน้ำของลังประดิษฐ์ทำด้วยวัสดุราคาถูก ขณะทำการปล่อยน้ำเข้าบ่อคอนกรีต

A STUDY ON EFFICIENCY OF DISSOLVED OXYGEN SUPPLY BY CHEAP-MATERIAL DEVICES, WHILE RELEASING WATER INTO CONCRETE TANK

ได้รับการจัดสรรงบประมาณวิจัย ประจำปี 2534
จำนวน 20,000 บาท

หัวหน้าโครงการ นายจิตติพล ทวีศรี

ผู้ร่วมงาน -

งานวิจัยสืบสานสมบูรณ์

วันที่ 26 กรกฎาคม พ.ศ. 2536

5318/49

(1)

การศึกษาประสีกธิภาพการเพิ่มปริมาณ
ออกซิเจนที่ล่องภายในน้ำของสิ่งประดิษฐ์ทำด้วย
วัสดุรากาถูก ขณะทำการปล่อยน้ำเข้าบ่อ
คอนกรีต

จิตติพล ทวีศรี

ภาควิชาเทคโนโลยีการประมง
คณะผลิตกรรมการเกษตร
สถาบันเทคโนโลยีการเกษตรแม่โจ้

บทคัดย่อ

จากการศึกษาประสีกธิภาพการเพิ่มปริมาณออกซิเจนที่ล่องภายในน้ำของสิ่งประดิษฐ์ทำด้วยวัสดุรากาถูก ขณะทำการปล่อยน้ำเข้าบ่อคอนกรีต โดยแบ่งการทดลองออกเป็น 3 ทริกเมนต์ ๆ ละ 3 ชั้น ทำการทดลองในบ่อคอนกรีตขนาด 2.8 ม. x 3.2 ม. x 0.8 ม. จำนวน 3 บ่อ ผลปรากฏว่า ทริกเมนต์ที่ 1 คือปล่อยน้ำเข้าบ่อคอนกรีตโดยวิธีธรรมชาติ (ก้อนน้ำ) ค่าเฉลี่ย DO ที่ระดับปากหอ = 5.40 มก./ลิตร ค่าเฉลี่ย DO ที่ระดับความลึก 60 ซม., 30 ซม., 10 ซม. ภายหลังจากการเพิ่มน้ำเต็มบ่อ = 6.59 มก./ลิตร ตั้งนี้ค่าเฉลี่ย DO ที่เพิ่มน้ำ = 1.19 มก./ลิตร หรือคิดเป็นอัตราค่าเฉลี่ย DO ที่เพิ่มน้ำ = 22.04% ทริกเมนต์ที่ 2 คือปล่อยน้ำเข้าบ่อคอนกรีตโดยวิธีใช้หัวพ่นปะองอากาศในแนวราบ ค่าเฉลี่ย DO ที่ระดับปากหอ 5.80 มก./ลิตร ค่าเฉลี่ย DO ที่ระดับความลึก 60 ซม., 30 ซม., 10 ซม. ภายหลังจากการเพิ่มน้ำเต็มบ่อ = 7.61 มก./ลิตร ตั้งนี้ ค่าเฉลี่ย DO ที่เพิ่มน้ำ = 1.81 มก./ลิตร หรือคิดเป็นอัตราค่าเฉลี่ย DO ที่เพิ่มน้ำ = 31.21% ทริกเมนต์ที่ 3 คือ ปล่อยน้ำเข้าบ่อคอนกรีตโดยวิธีใช้หัวพ่นปะองอากาศในแนวตั้ง ค่าเฉลี่ย DO ที่ระดับปากหอ = 6.23 มก./ลิตร ค่าเฉลี่ย DO ที่ระดับความลึก

60 ซม., 30 ซม., 10 ซม. ภายนอกที่ปิดน้ำเต็มบ่อ = 8.09 มก./ลิตร ดังนั้น
ค่าเฉลี่ย DO ที่เพิ่มขึ้น = 1.86 มก./ลิตร หรือคิดเป็นอัตราค่าเฉลี่ย DO ที่เพิ่มขึ้น =
29.86 %.

ดังนั้น วิธีการปล่อยน้ำเข้าบ่อคอนกรีตโดยใช้ท่อพ่นฟองอากาศ ไม่นำรบ
สามารถเพิ่มปริมาณออกซิเจนให้ละลายน้ำ (DO) ได้มากกว่า วิธีการปล่อยน้ำเข้าบ่อคอน
กรีต โดยวิธีรวมด้วยก้อนน้ำ (ก้อนน้ำ) = $1.81 - 1.19 = 0.62$ มก./ลิตร และวิธีการ
ปล่อยน้ำเข้าบ่อคอนกรีตโดยใช้ท่อพ่นฟองอากาศในแนวตั้ง สามารถเพิ่มปริมาณออกซิเจนให้
ละลายน้ำ (DO) ได้มากกว่า วิธีการปล่อยน้ำเข้าบ่อคอนกรีตโดยวิธีรวมด้วยก้อนน้ำ (ก้อนน้ำ)
 $= 1.86 - 1.19 = 0.67$ มก./ลิตร

A STUDY ON EFFICIENCY OF DISSOLVED
OXYGEN SUPPLY BY CHEAP-MATERIAL
DEVICES, WHILE RELEASING WATER
INTO CONCRETE TANK

Chittipol Thaveesri

Department of Fisheries Technology
Faculty of Agricultural Production
Maejo Institute of Agricultural Technology

Abstract

A study on efficiency of dissolved oxygen supply by cheap-material devices, while releasing water into concrete tank, was divided into 3 treatments. Each treatment contained 3 replications. The experiment was operated in 3 concrete tanks with 2.8 M. x 3.2 M. x 0.8 M. sizes, and resulted as follow. First treatment (T1): releasing water into concrete tank by usual method (TAP), the average of dissolved oxygen at the tap opening level was 5.40 mg./l., the average of dissolved oxygen at the water levels of 60 CMS., 30 CMS., 10 CMS. After full tank, was 6.59 mg./l. So the average of dissolved oxygen was increased at 1.19 mg./l., or at the rate of 22.04%. Second treatment (T2) : releasing water into concrete tank by horizontal air jet pipe, the

average of dissolved oxygen at the tap opening level was 5.80 mg./l., the average of dissolved oxygen at the water levels of 60 CMS., 30 CMS., 10 CMS., after full tank, was 7.61 mg./l. So the average of dissolved oxygen was increased at 1.81 mg./l. , or at the rate of 31.21 %. Third treatment (T3) : releasing water into concrete tank by vertical air jet pipe, the average of dissolved oxygen at the tap opening level was 6.23 mg./l., the average of dissolved oxygen at the water levels of 60 CMS., 30 CMS., 10 CMS. After full tank, was 8.09 mg./l. So the average of dissolved oxygen was increased at 1.86 mg./l., or at the rate of 29.86%.

In conclusion, the method of releasing water into concrete tank by horizontal air jet pipe, has increased dissolved oxygen more than the method of releasing water into concrete tank by usual method (TAP), at $1.81 - 1.19 = 0.62$ mg./l. While the method of releasing water into concrete tank by vertical air jet pipe, has increased dissolved oxygen more than the method of releasing water into concrete tank by usual method (TAP), at $1.86 - 1.19 = 0.67$ mg./l.

สารบัญ

เรื่อง

หน้า

บทตัดย่อ

(1)

Abstract

(2)

คำนำ

1

วัตถุประสงค์

2

การตรวจสอบสาร

3

อุปกรณ์และวิธีการ

6

การทดลอง

8

ผลการทดลอง

10

วิจารณ์ผล

11

สรุป

11

เอกสารอ้างอิง

12

ภาคผนวกที่ 1

13

ภาคผนวกที่ 2

17

สารบัญตาราง

ตารางภาคผนวกที่

หน้า

- | | |
|--|----|
| 1 แสดงปริมาณอ็อกซิเจนที่ละลายน้ำ (DO) ที่เพิ่มขึ้นภายหลังจาก
ที่เบิดน้ำเต็มป้อมในทรัพย์เมนต์ที่ 1 (T_1): แบบปล่อยน้ำเข้าป้อม
ศูนย์วิเคราะห์ธรรมชาติ (ก้อนน้ำ) | 13 |
| 2 แสดงปริมาณอ็อกซิเจนที่ละลายน้ำ (DO) ที่เพิ่มขึ้นภายหลังจาก
ที่เบิกน้ำเต็มป้อมในทรัพย์เมนต์ที่ 2 (T_2): แบบปล่อยน้ำเข้าป้อม
ศูนย์วิเคราะห์เชื้อท่อฟองอากาศในแนวราบ | 14 |
| 3 แสดงปริมาณอ็อกซิเจนที่ละลายน้ำ (DO) ที่เพิ่มขึ้นภายหลังจาก
ที่เบิกน้ำเต็มป้อมในทรัพย์เมนต์ที่ 3 (T_3): แบบปล่อยน้ำเข้าป้อม
ศูนย์วิเคราะห์เชื้อท่อฟองอากาศในแนวตั้ง | 15 |
| 4 สรุปปริมาณอ็อกซิเจนที่ละลายน้ำ (DO) ที่เพิ่มขึ้นภายหลังจาก
ที่เบิกน้ำเต็มป้อมของทรัพย์เมนต์ที่ 1-3 ($T_1 - T_3$) | 16 |

สารบัญภาร

ภารที่	หน้า
1 เปิดน้ำเข้าบ่อโดยวิธีธรรมชาติ (T_1)	17
2 โครงสร้างของท่อพ่นฟองอากาศในแนวราบ	17
3 โครงสร้างของท่อพ่นฟองอากาศในแนวราบ	18
4 ท่อพ่นฟองอากาศในแนวราบ ขณะที่ติดตั้ง เสร็จแล้ว	18
5 ท่อพ่นฟองอากาศในแนวราบ ขณะที่กำลังเปิดน้ำเข้าบ่อ	19
6 แสดงการเคลื่อนไหวของมวลน้ำในบ่อ ขณะที่กำลังเปิดน้ำเข้าบ่อ โดยใช้ท่อพ่นฟองอากาศในแนวราบ	19
7 โครงสร้างของท่อพ่นฟองอากาศในแนวตั้ง	20
8 โครงสร้างของท่อพ่นฟองอากาศในแนวตั้ง	20
9 ท่อพ่นฟองอากาศในแนวตั้ง ขณะที่ติดตั้ง เสร็จแล้ว	21
10 ท่อพ่นฟองอากาศในแนวตั้ง ขณะที่กำลังเปิดน้ำเข้าบ่อ	21
11 แสดงการเคลื่อนไหวของมวลน้ำในบ่อ ขณะที่กำลังเปิดน้ำเข้าบ่อ โดยใช้ท่อพ่นฟองอากาศในแนวตั้ง	22

**การศึกษาประสิทวิภาคการเพิ่มปริมาณ
ออกซิเจนที่ล่องละภายในน้ำของสิ่งประดิษฐ์ทำตัวช่วย
วัสดุรากาถูก ขณะทำการปล่อยน้ำเข้าบ่อ
คอนกรีต**

จิตตินัด ทวีศรี

ภาควิชาเทคโนโลยีการประมง
คณะผลิตกรรมการเกษตร
มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีราชมงคลแม่ฟ้า

คำนำ

บริษัทออกซิเจนที่ล่องละภายในน้ำ จัดเป็นปัจจัยสำคัญที่มีผลโดยตรงต่อความหนาแน่นและปริมาณออกซิเจนที่ล่องละในน้ำ กล่าวคือ อัตราความหมาดแน่นและปริมาณออกซิเจนที่ล่องละในน้ำในช่วงที่มีมากเท่าไร ความต้องการของปัจจัยออกซิเจนที่ล่องละในน้ำก็จะสูงขึ้นตามลำดับ โดยเฉพาะอย่างยิ่งการเพาะเลี้ยงสัตว์น้ำของประเทศไทย ในปัจจุบัน นิยมเลี้ยงในอัตราความหนาแน่นสูง (intensive culture) ดังนั้น การเพิ่มปริมาณออกซิเจนอย่างต่อเนื่อง ให้สัตว์น้ำในบ่อเลี้ยง ตัวบ่อนอกซิเจโนย่างเพียงพอ จึงได้กลายเป็นหัวข้อสำคัญที่ขาดสียไม่ได้ สำหรับงานเพาะเลี้ยงสัตว์น้ำ

ในการพัฒนาการเพาะเลี้ยงสัตว์น้ำในบ่อคอนกรีต สูงที่น้ำสูง เจ๊กตือ ทุกครั้งที่มีการปล่อยน้ำเข้าบ่อ ก่อนที่มีเวลาสองนาทีจะตกลงสู่ผู้อนันต์ ทำให้ช่วงไวริ่งจะสามารถตั้งเรื่อง ออกอาการเข้ามาหลายในน้ำ เพื่อเป็นการเพิ่มปริมาณออกซิเจนที่ล่องละในน้ำ ให้มากที่สุดเท่าที่จะทำได้

ในปัจจุบัน มีวิธีการนิยมใช้เครื่องให้อากาศ (air pump) กันอย่างแพร่หลาย แต่การเพิ่มปริมาณออกซิเจนที่ล่องละภายในน้ำของสิ่งประดิษฐ์ทำตัวช่วยวัสดุรากาถูกขณะทำการปล่อยน้ำเข้าบ่อคอนกรีต นับว่าเป็นเรื่องที่น่าสนใจเนื่องจากผลผลิตได้โดยการใช้ประโยชน์จากการแพร่กระจายที่มีอยู่เข้าบ่อคอนกรีต ในขณะเดียวกันที่ไม่มีความจำเป็นต้องใช้พลังงานหรือห้องเสื้อค่าใช้จ่ายด้านพลังงานอื่นแต่อย่างใด

วัตถุประสงค์

1. เพื่อศึกษาความเป็นไปได้ของการเพิ่มปริมาณออกซิเจนให้ละลายน้ำของสีงประดิษฐ์ ทำด้วยวัสดุราดากู๊ด ขณะทำการปล่อยน้ำเข้าบ่อค่อนกรีต
2. เพื่อเปรียบเทียบประสิทธิภาพของการเพิ่มปริมาณออกซิเจนให้ละลายน้ำของสีงประดิษฐ์ ทำด้วยวัสดุราดากู๊ด ขณะทำการปล่อยน้ำเข้าบ่อค่อนกรีต
3. เพื่อเปรียบเทียบประสิทธิภาพการให้ผลเวียนของกระแสน้ำภายในบ่อจากการใช้สีงประดิษฐ์ ทำด้วยวัสดุราดากู๊ด ขณะทำการปล่อยน้ำเข้าบ่อค่อนกรีต

ประโยชน์ที่คาดว่าจะได้รับ

1. สามารถเพิ่มปริมาณออกซิเจนให้ละลายน้ำ โดยอาศัยความแรงของกระแสน้ำ ขณะทำการปล่อยน้ำเข้าบ่อค่อนกรีต
2. สามารถเพิ่มการให้ผลเวียนของกระแสน้ำภายในบ่อ ขณะทำการปล่อยน้ำเข้าบ่อค่อนกรีต

การตรวจสอบอาคาร

Aoe, H. (1988) ให้กล่าวว่า วิธีการเพิ่มปริมาณออกซิเจนที่ละลายน้ำได้ด้วยวิธีแบ่งออกเป็น 2 ประเภทใหญ่ ๆ ดังนี้

1. แบบน้ำสัมผัสอากาศ (Water in Air Type = W/A Type) :

คือแบบที่นำน้ำเพื่อพ่วงของน้ำ มีโอกาสสัมผัสกับอากาศมากที่สุดเท่าที่จะมากได้ เพื่อให้ออกซิเจนจากอากาศได้ละลายกับน้ำ ทั้งนี้ อัตราการละลายของออกซิเจนจากอากาศเข้าไปในน้ำ เป็นสัดสวน โดยตรงกับระยะเวลาของการเคลื่อนที่ของมวลน้ำ หรือรูปแบบความสูงที่มวลน้ำนั้นตกลงมา

สำหรับการเพิ่มปริมาณออกซิเจนที่ละลายน้ำแบบน้ำสัมผัสอากาศนี้ วิธีที่ใช้กันในบ่อขนาดเล็ก (บ่อคุณครู) ได้แก่ การฉีดน้ำให้ตกลงมาเป็น قطر การปล่อยให้น้ำไหลตกลงมากระแทกกระชนวนเป็น قطر การเจาะรูเล็ก ๆ ท่อน้ำเข้าเดินปะลอย ให้น้ำไหลออกมาน้ำเป็นหลาๆ สาย การปล่อยให้น้ำไหลไปตามรางที่ทำไว้ก่อนหน้าและลงสู่บ่อโดยตรง เป็นต้น

ส่วนวิธีที่ใช้กันในบ่อขนาดใหญ่ (บ่อตัน) ได้แก่ การใช้เครื่องตัน (water wheel) ซึ่งนิยมใช้กันในบางส่วนต่อหน้า

2. แบบอากาศสัมผัสน้ำ (Air in Water Type = A/W Type) :

คือ แบบที่ปล่อยฟองอากาศเล็ก ๆ เข้าไปในน้ำ เพื่อให้ออกซิเจนจากอากาศได้ละลายกับน้ำ วิธีที่สามารถเพิ่มปริมาณออกซิเจนในน้ำได้ดี แต่การใช้แล้วเสื่อม化 ของน้ำในบ่อเป็นไปเร็วๆ แห้ง ตั้งนี้ จึงมีการวางท่อส่งอากาศหรือพ่นฟองอากาศกระชาก ไปที่บ่อ การเพิ่มปริมาณออกซิเจนที่ละลายน้ำแบบน้ำสัมผัสตันนี้ ส่วนใหญ่เป็นการใช้เครื่องมือประเภทใช้ไฟฟ้า หรือแม่น้ำเข้าเพลิง

วิธีที่ใช้กันในบ่อขนาดเล็ก (บ่อคุณครู) หรือตู้เสียงบ่อฯ ได้แก่ การใช้เครื่องให้อากาศ (air pump) เครื่องอัดอากาศ (air compressor) เครื่องเป่าอากาศ (Blower) โดยผ่านทางท่อส่งอากาศ (air pipe) หรือหินฟองอากาศ (air stone)

ส่วนวิธีที่ใช้กันในบ่อขนาดใหญ่ (บ่อตัน) ได้แก่ การใช้เครื่องพ่นฟองอากาศในน้ำ (jet nozzle, air jet) เป็นต้น

Ikeda J. (1988) ได้กล่าวว่า เครื่องให้อากาศ (air pump) ที่ใช้กัน ส่วนใหญ่แบ่งออกเป็น 2 ระบบ คือ

(1) ระบบโรตารี่ (Rotary System) : เป็นระบบที่พ่นเอาอากาศออกมา ได้มาก ทึ้งด้านปริมาณและแรงดัน ซึ่งเสียคือ มีเสียงดัง ไม่เหมาะสมกับการใช้ภายในห้อง

(2) ระบบไดอะฟรัม (Diaphragm System) : เป็นระบบที่ไม่ค่อยมีเสียง แต่เวลา (valves) ที่ใช้ในการดูดอากาศเข้าและขับอากาศออก จะต้องทำการเปลี่ยนทุก ๆ 6 - 8 เดือน

อย่างไรก็ตาม การใช้เครื่องให้อากาศทึ้ง 2 ระบบี้ไม่มีอักษรการใช้งานยาวนาน ควรทำการเปลี่ยนแผ่นฟองน้ำกรองอากาศที่ติดอยู่บริเวณช่องอากาศเดือนละครึ่ง หรือทำการล้างแล้วนำมามาใช้ใหม่ได้ เครื่องให้อากาศบางชนิดต้องคายหมอกน้ำสักหล่อเลี้น ควรเลือกใช้ชนิดที่ไม่ต้องหมอกน้ำสักหล่อเลี้น

การให้อากาศ (aeration) โดยการใช้เครื่องให้อากาศนั้น ฟองอากาศ (ภายใต้ในฟองเบี้นอากาศ) ที่ออกจากหินฟองอากาศ ควรมีขนาดประมาณ 150 ไมครอน ส่วนการให้ออกซิเจน จากถังบรรจุออกซิเจน ในระหว่างทำการอนลังส์ตัวน้ำนั้น ฟองอากาศ (ภายใต้ในฟองเบี้นออกซิเจน) ควรมีขนาดประมาณ 50 ไมครอน สาเหตุที่ฟองอากาศ หรือกล่าวอีกนัยหนึ่ง รูของหินฟองอากาศจากการใช้เครื่องให้อากาศ ควรมีขนาดใหญ่กว่า รูของหินฟองอากาศจากถังบรรจุออกซิเจนถึง 3 เท่ากันเพราจะ ต้องคำนึงถึงขนาดและปริมาณของละอองฝุ่นที่ส่องลอดอยู่ในอากาศ ซึ่งสามารถทำให้รูของหินฟองอากาศเกิดการอุดตันได้

แม้เมื่อกี้เข้าใจกันโดยทั่วไปว่า การให้อากาศในบ่อเลี้ยงสัตว์น้ำเป็นการเพิ่มปริมาณออกซิเจน เนื่องจากความเป็นจริงแล้ว การให้อากาศโดยใช้ฟองอากาศ (ภายใต้ในฟองเบี้นอากาศ) ขนาด 150 ไมครอน ที่ระดับความลึก 80 ซม. เก็บไม่มีการละลายของออกซิเจนเข้าไปในน้ำเลย ไม่ใช่จากฟองอากาศส่วนหินสูญผิวน้ำอย่างรวดเร็วนั้นเอง เมื่อเป็นเช่นนี้ก็เกิดคำรามขึ้นว่า และเราทำการให้อากาศในบ่อเลี้ยงสัตว์น้ำเพื่ออะไร ก็ตอบก็อธิบายว่า จุดประสงค์ที่แท้จริงต้องการให้มวลชนน้ำระดับชั้นล่างทึมภักดีและคลั่นอยู่ในน้ำ ถกนำเข้ามายังระดับชั้นบน ដื่มทำให้เกิดการถ่ายเทและผสมกับมวลน้ำที่ว่างมวลดของน้ำระดับชั้นล่างและระดับชั้นบน ผลก็ตามมากคือ ทำให้

ปริมาณออกซิเจนที่ละลายน้ำของน้ำรั่วขึ้นกลางและระดับชั้นบนมีค่าเฉลี่ยเท่า ๆ กันได้ ห้องนี้เพราการเรนเปริเมตออกซิเจนที่ละลายน้ำในห้องน้ำเดินทางเข้าสู่ห้องน้ำ น้ำมีการระเหยอมตัวและได้สัมผัสกับอากาศใหม่อุ่นสมอ ที่จะสามารถให้ปริมาณออกซิเจนที่ละลายน้ำเท่ากับในห้องน้ำ ไม่ต่างกันมาก

Oshima Y., Inaba T. (1974) ได้กล่าวว่า ปริมาณออกซิเจนที่ละลายน้ำในห้องน้ำเป็นสัดส่วนโดยตรงกับระยะทางที่เดินมา เช่น มวลของน้ำอันหนึ่งที่อุณหภูมิ 20 °C ก่อนทำการปล่อยให้หลักลงมา มีค่าปริมาณออกซิเจนที่ละลายน้ำในน้ำ (Dissolved Oxygen = DO) 0.00 มก./ลิตร

หลังจากที่ปล่อยให้หลักลงมาเป็นระยะทาง 0.5 เมตร มีค่าปริมาณออกซิเจนที่ละลายน้ำ = 3.0 มก./ลิตร

หลังจากที่ปล่อยให้หลักลงมาเป็นระยะทาง 1.0 เมตร มีค่าปริมาณออกซิเจนที่ละลายน้ำ = 3.2 มก./ลิตร

หลังจากที่ปล่อยให้หลักลงมาเป็นระยะทาง 1.5 เมตร มีค่าปริมาณออกซิเจนที่ละลายน้ำ = 3.5 มก./ลิตร

หลังจากที่ปล่อยให้หลักลงมาเป็นระยะทาง 2.0 เมตร มีค่าปริมาณออกซิเจนที่ละลายน้ำ = 3.7 มก./ลิตร

หลังจากที่ปล่อยให้หลักลงมาเป็นระยะทาง 3.0 เมตร มีค่าปริมาณออกซิเจนที่ละลายน้ำ = 4.0 มก./ลิตร

หลังจากที่ปล่อยให้หลักลงมาเป็นระยะทาง 4.0 เมตร มีค่าปริมาณออกซิเจนที่ละลายน้ำ = 6.4 มก./ลิตร

Okuhara H. (1965) รายงานว่า สมาคมอนุรักษ์ทรัพยากรบุรุษแห่งประเทศญี่ปุ่น ได้กำหนดมาตรฐานคุณสมบัติของน้ำในแม่น้ำน้ำจืด สำหรับใช้ในการบริโภค โดยมีวัตถุประสงค์ว่า มาตรฐานคุณสมบัติของน้ำดังกล่าว จะต้องมีความปลอดภัยต่อบรรดาสิ่งมีชีวิตทั้งหลายที่อาศัยอยู่ในแหล่งน้ำนั้น โดยสามารถใช้เป็นท่อสู่อาศัยและน้ำดื่มน้ำ แต่ต้องมีความสะอาดและปราศจากเชื้อโรค รวมทั้งต้องมีค่าออกซิเจนที่ละลายน้ำในน้ำจะต้องมีค่ามากกว่า 5 ppm. (มก./ลิตร) ขึ้นไป ติดต่อกันเป็นระยะเวลามากกว่า 16 ชั่วโมง ขึ้นไป แต่จะต้องมีค่ามากกว่า 3 ppm. ขึ้นไปอยู่ตลอดเวลา"

ឧបករណ៍នៃវិធីការ

1. បែកចងក្រឹត ខ្សាត 2.8 ម. x 3.2 ម. x 0.8 ម. ចំនាប់ 3 ប៉ូ
2. អំពើរីនការវិគោរាប់ប្រិមាណអកដីលេងទេសលាយនៅលើ តីឡង់
 - ខ្សាត BOD 2បាត 250 មល. ចំនាប់ 34 ខ្សាត
 - បុរាណទាំ ខ្សាត 50 មល.
 - បិនេះ ខ្សាត 1, 2, 5, 25 មល.
 - មាយិតបិវិទ សំអរបីតេទរា
 - ករសបនុកទង ខ្សាត 100 មល.
 - ផលាស ខ្សាត 100 មល.
 - ករវយកែវ
3. ពេលវេលានិងឈុតុណុយុទ្ធនា
4. ឱ្យឲ្យគ្រប់គ្រងការបែកចងក្រឹត ខ្សាត 1 ម៉ែត្រ ចំនាប់ 3 ពេន
5. ពេលវេលាបែកចងក្រឹត ខ្សាត 1 នីង, 1/2 នីង, 3/8 នីង
 ពេលវេលាបែកចងក្រឹត ខ្សាត 1 នីង
 ពេលវេលាបែកចងក្រឹត ខ្សាត 1 នីង x 1/2 នីង
6. សារគេរី
 - Manganese sulphate
 - Sodium azide
 - Sodium hydroxide
 - Sulfuric acid (conc.)
 - Soluble starch
 - Formalin
 - Sodium thiosulphate
 - Potassium dichromate
 - Potassium iodide
 - Salicylic acid

7. การเตรียมสารเคมี

(7.1) สารละลายน้ำ MnSO₄ . 4H₂O ในน้ำกลั่นเล็กน้อย กรองและทำเป็นสารละลายน้ำ 1,000 มล. สารละลายน้ำ MnSO₄ จะไม่เกิดสีกับน้ำแม้ปั้ง

(7.2) สารละลายน้ำ Alkali - iodide - azide : ละลายน้ำ 500 กรัม NaOH + 150 กรัม KI เติมน้ำกลั่นเล็กน้อย และทำเป็นสารละลายน้ำ 1,000 มล. + 10 กรัม NaN₃ ชั่งละลายน้ำในน้ำกลั่น 40 มล. สารละลายน้ำจะไม่เกิดสีกับน้ำแม้ปั้ง

(7.3) Sulfuric acid (conc.)

(7.4) Starch : ละลายน้ำ 2 กรัม Starch (lab grade) + 0.2 กรัม Salicylic acid ในน้ำกลั่นที่ร้อน จำนวน 100 มล.

(7.5) สารละลาย Standard sodium thiosulfate :

ละลายน้ำ 6.205 กรัม Na₂S₂O₃ . 5H₂O ในน้ำกลั่นเล็กน้อย + 0.4 กรัม NaOH และทำเป็นสารละลายน้ำ 1,000 มล. ทำการ standardize กับ Bi-iodate

(7.6) สารละลาย Standard Bi - iodate 0.0021 M. : ละลายน้ำ 812.4 มก. KH₂IO₃ ในน้ำกลั่น และทำเป็นสารละลายน้ำ 1,000 มล.

การ Standardize

ละลายน้ำ 2 กรัม KI ในฟลาสติว่น้ำกลั่น 150 มล. + 1 มล. conc. H₂SO₄ + 20 มล. สารละลาย Standard Bi - iodate ทำเป็นสารละลายน้ำ 200 มล. และ titrate กับ thiosulfate โดยใช้น้ำแม้ก่อนถึง end point

8. วิธีการวิเคราะห์ DO

ใช้วิธี azide modification ในการ titrate และครั้ง เมื่อใช้ Na₂S₂O₃ จำนวนกี่ มล. สามารถคิดเป็นจำนวน ppm. (mg./l.) ของ DO ได้ทันที

การทดลอง

(1) ใช้แผนการทดลองแบบสุ่มตัวอย่าง CRD (Completely Randomized Design) แบ่งเป็น 3 ทรีทเมนต์ หรือเกณฑ์ละ 3 ชั้น ได้แก่

ทรีทเมนต์ที่ 1 (T1) : ปล่อยน้ำเข้าบ่อโดยวิธีธรรมชาติ

ทรีทเมนต์ที่ 2 (T2) : ปล่อยน้ำเข้าบ่อโดยใช้ท่อพ่นฟองอากาศในแนวราบ

ทรีทเมนต์ที่ 3 (T3) : ปล่อยน้ำเข้าบ่อโดยใช้ท่อพ่นฟองอากาศในแนวตั้ง

ชั้นที่ 1 (R1) : ทำการทดลองชั้นที่ 1 ของแต่ละทรีทเมนต์

ชั้นที่ 2 (R2) : ทำการทดลองชั้นที่ 2 ของแต่ละทรีทเมนต์

ชั้นที่ 3 (R3) : ทำการทดลองชั้นที่ 3 ของแต่ละทรีทเมนต์

ตำแหน่งที่ 1 (S1) : ตำแหน่งที่ 1 ที่ทำการเก็บตัวอย่างน้ำในบ่อของแต่ละ
ระดับ

ตำแหน่งที่ 2 (S2) : ตำแหน่งที่ 2 ที่ทำการเก็บตัวอย่างน้ำในบ่อของแต่ละ
ระดับ

ตำแหน่งที่ 3 (S3) : ตำแหน่งที่ 3 ที่ทำการเก็บตัวอย่างน้ำในบ่อของแต่ละ
ระดับ

ตำแหน่งที่ 4 (S4) : ตำแหน่งที่ 4 ที่ทำการเก็บตัวอย่างน้ำในบ่อของแต่ละ
ระดับ

ตำแหน่งที่ 5 (S5) : ตำแหน่งที่ 5 ที่ทำการเก็บตัวอย่างน้ำในบ่อของแต่ละ
ระดับ

การบันทึกข้อมูล

(1) เมื่อทำการเบิดน้ำเต็มปลายน้ำระดับน้ำ 60 ซม. จากนั้นก่อนแล้วจึงเริ่มทำการเก็บตัวอย่างน้ำใส่ชุด B.O.D. ที่ระดับปากห่อ ก่อน จากนั้นทำการเก็บตัวอย่างน้ำที่ระดับน้ำ 60 ซม., 30 ซม., 10 ซม. จากนั้นก็นำบ่อ ตามลำดับ (จากระดับชั้นบ่อลงมาจะมาระดับชั้นล่าง) และที่ทุกระดับน้ำ 60 ซม., 30 ซม., 10 ซม. ทำการเก็บตัวอย่างน้ำร่วม 5 ตัวอย่าง (S1 - SS) ได้แก่ ท่อต้นแม่น้ำมูล 4 ช่อง บ่อ และที่ตำแหน่งตรงก่อสร้างบ่อ

(2) บันทึกอุณหภูมิของน้ำและเวลาของทำการทดลอง

การวิเคราะห์ข้อมูล

วิเคราะห์หาค่าความแตกต่างของปริมาณออกซิเจนก่อ藻รายในน้ำ (DO) ของแต่ละทรัพยากร แม่น้ำสุพรรณหงส์

ผลการวิเคราะห์

ทรีกเมนต์ที่ 1 คือปล่อยน้ำเข้าบ่อค่อนกรีตโดยวิธีธรรมด้า (ก๊อกน้ำ) ค่าเฉลี่ย DO ที่ระดับป่าก่อ = 5.40 มก./ลิตร ค่าเฉลี่ย DO ที่ระดับความลึก 60 ซม., 30 ซม., 10 ซม. ภายนหลังจากที่เปิดน้ำเต็มบ่อ = 6.59 มก./ลิตร ตั้งนี้ ค่าเฉลี่ย DO ที่เพิ่มขึ้น = 1.19 มก./ลิตร หรือคิดเป็นอัตราค่าเฉลี่ย DO ที่เพิ่มขึ้น = 22.04 %

ทรีกเมนต์ที่ 2 คือปล่อยน้ำเข้าบ่อค่อนกรีตโดยวิธีใช้ห้องพ่นฟองอากาศในแนวราบ ค่าเฉลี่ย DO ที่ระดับป่าก่อ = 5.80 มก./ลิตร ค่าเฉลี่ย DO ที่ระดับความลึก 60 ซม., 30 ซม., 10 ซม. ภายนหลังจากที่เปิดน้ำเต็มบ่อ = 7.61 มก./ลิตร ตั้งนี้ ค่าเฉลี่ย DO ที่เพิ่มขึ้น = 1.81 มก./ลิตร หรือคิดเป็นอัตราค่าเฉลี่ย DO ที่เพิ่มขึ้น = 31.21%

ทรีกเมนต์ที่ 3 คือปล่อยน้ำเข้าบ่อค่อนกรีตโดยวิธีใช้ห้องพ่นฟองอากาศในแนวราบ ตั้ง ค่าเฉลี่ย DO ที่ระดับป่าก่อ = 6.23 มก./ลิตร ค่าเฉลี่ย DO ที่ระดับความลึก 60 ซม., 30 ซม., 10 ซม. ภายนหลังจากที่เปิดน้ำเต็มบ่อ = 8.09 มก./ลิตร ตั้งนี้ ค่าเฉลี่ย DO ที่เพิ่มขึ้น = 1.86 มก./ลิตร หรือคิดเป็นอัตราค่าเฉลี่ย DO ที่เพิ่มขึ้น = 29.86%

ดังนั้น วิธีการปล่อยน้ำเข้าบ่อค่อนกรีตโดยใช้ห้องพ่นฟองอากาศในแนวราบ สามารถเพิ่มปริมาณออกซิเจนให้ลดลงในน้ำ (DO) ได้มากกว่าวิธีการปล่อยน้ำเข้าบ่อค่อนกรีตโดยวิธีธรรมด้า (ก๊อกน้ำ) = $1.81 - 1.19 = 0.62$ มก./ลิตร และวิธีการปล่อยน้ำเข้าบ่อค่อนกรีตโดยใช้ห้องพ่นฟองอากาศในแนวตั้ง สามารถเพิ่มปริมาณออกซิเจนให้ลดลงน้ำ (DO) ได้มากกว่าวิธีการปล่อยน้ำเข้าบ่อค่อนกรีตโดยวิธีธรรมด้า (ก๊อกน้ำ) = $1.86 - 1.19 = 0.67$ มก./ลิตร

วิจารณ์ผล

(1) จากผลการทดสอบที่ทำให้ทราบว่า วิธีการป้องน้ำเข้าบ่อคอกนกรีต โดยใช้ท่อพ่นฟองอากาศในแนวราบและท่อพ่นฟองอากาศในแนวตั้ง สามารถเพิ่มปริมาณออกซิเจนที่ละลายน้ำ (DO) ได้ดีกว่า วิธีการป้องน้ำเข้าบ่อคอกนกรีตโดยวิธีธรรมชาติ (กักน้ำ) โดยไม่ต้องอาศัยพลังงานอื่น (เช่น ไฟฟ้า) เพิ่มเติมแต่อย่างใด

(2) ขณะทำการป้องน้ำเข้าบ่อ วิธีการป้องน้ำเข้าบ่อคอกนกรีตโดยใช้ท่อพ่นฟองอากาศในแนวราบและท่อพ่นฟองอากาศในแนวตั้ง สามารถทำให้มวลของน้ำในบ่อมีการเคลื่อนไหวได้มากกว่า วิธีการป้องน้ำเข้าบ่อคอกนกรีตโดยวิธีธรรมชาติ (กักน้ำ)

(3) วิธีการป้องน้ำเข้าบ่อคอกนกรีตโดยใช้ท่อพ่นฟองอากาศในแนวราบ สามารถเพิ่มปริมาณออกซิเจนที่ละลายน้ำ (DO) ได้ดีกว่า วิธีการป้องน้ำเข้าบ่อคอกนกรีต โดยใช้ท่อพ่นฟองอากาศในแนวตั้ง เพียงเล็กน้อย ในปริมาณ (DO) ที่เกือบจะไม่แตกต่างกันเลย

สรุป

วิธีการป้องน้ำเข้าบ่อคอกนกรีตโดยใช้ท่อพ่นฟองอากาศในแนวราบและท่อพ่นฟองอากาศในแนวตั้ง สามารถเพิ่มปริมาณออกซิเจนที่ละลายน้ำ (DO) ได้มากกว่า วิธีการป้องน้ำเข้าบ่อคอกนกรีตโดยวิธีธรรมชาติ (กักน้ำ) เท่ากับ $0.62 - 0.67$ มก./ลิตร ในขณะเดียวกัน ขณะทำการป้องน้ำเข้าบ่อคอกนกรีตโดยวิธีธรรมชาติ (กักน้ำ) ทำให้มวลของน้ำในบ่อมีการเคลื่อนไหวได้มากกว่าตัวอื่น

ເອກສາຣ໌ຂ້າງຂຶ້ນ

- Aoe H., Fish Culture Machines and Materials Guide. 1988. Midori Publ., Tokyo, 98 - 99 p.
- Ikeda J., Fish Culture. 1988. Midori Publ., Tokyo, 163 p.
- Okuhara H., Suisan Yosui Kijun. 1965. Nihon Suisan Shigen Hogo Kyokai Publ., Tokyo, 8 p.
- Oshima Y., Inaba T., Nijimasu (Rainbow Trout). 1974. Midori Publ., Tokyo, 88 p.

ការបង្ហាញទី ១

ចាប់រាយការពីថ្ងៃទី ១ : ផលិតប្រើប្រាស់សាច់សម្រាប់ ឈានដែលត្រូវការបង្ហាញ និងការបង្ហាញសាច់សម្រាប់ ឈានដែលត្រូវការបង្ហាញ និងការបង្ហាញទី ១ (T1) និងបង្ហាញទី ២ (T2) និងបង្ហាញទី ៣ (T3)

ទី ១ DO (អក./តិចតួ)	ជាតិប្រចាំឆ្នាំ (R) និង គ្រាមដោយ (S)	T1R1					T1R2					T1R3							
		S1	S2	S3	S4	S5	លើលួយ	S1	S2	S3	S4	S5	លើលួយ	S1	S2	S3	S4	S5	លើលួយ
ក្រឡាក់បាក់ខ្លួន	-	-	-	-	-	5.4	-	-	-	-	-	-	5.4	-	-	-	-	-	5.40
ក្រឡាក់បាក់ខ្លួន	6.0 បាន. (ទាក់ពីរក្រឡាក់ខ្លួន)	6.9	6.7	6.6	6.6	6.7	6.70	6.8	6.5	6.6	6.6	6.6	6.62	6.8	6.6	6.0	6.5	6.8	6.54
ក្រឡាក់បាន 30 បាន.	6.6	6.5	6.5	6.8	6.8	6.64	6.8	6.5	6.6	6.6	6.9	6.3	6.62	6.0	6.8	6.6	6.3	6.5	6.44
ក្រឡាក់បាន 10 បាន.	6.8	6.5	6.5	6.8	6.6	6.64	6.4	6.4	6.4	6.4	6.6	6.8	6.52	6.8	6.5	6.6	6.5	6.4	6.56
លើលួយ	6.8	6.6	6.6	6.5	6.7	6.7	6.66	6.7	6.5	6.5	6.7	6.6	6.59	6.5	6.6	6.4	6.4	6.6	6.51
ទី ២ DO និង ទាក់ពីរក្រឡាក់ខ្លួន	-	-	-	-	-	1.26	-	-	-	-	-	-	1.19	-	-	-	-	-	1.11 1.19
បណ្តុះបណ្តាល ទាក់ពីរក្រឡាក់ខ្លួន	26 ° C	27 ° C																	26 ° C
		(°C)																	-

ទូរសព្ទការបង្កើត 2 : ផលិតកម្មមិនអាចរឿងឡើយតាមរយៈការបង្កើតដែលបានរាយការណ៍នៅក្នុងការបង្កើតទី 2 (T2) ឬបង្កើតទី 3 (T3)

គឺឡាយវិញ ឬចាប់ផ្តើមជាក់ដោយខ្លួនទៅបានរាយការណ៍នៅក្នុងការបង្កើតទី 2 (T2) ឬបង្កើតទី 3 (T3)

តារាង ទី 1 DO (រៀងរាល់/តឹករាល់)	តារាងទី 1 (R) ឬតីខ ទី 1 DO (រៀងរាល់)					T2R1					T2R2					T2R3					រាយការណ៍នៅក្នុង ការបង្កើតទី 2 (T2)		
	S1	S2	S3	S4	S5	សេរី	S1	S2	S3	S4	S5	សេរី	S1	S2	S3	S4	S5	សេរី	S1	S2	S3	S4	S5
ភ្លេចប៉ុងការអេ	-	-	-	-	-	5.7	-	-	-	-	-	5.8	-	-	-	-	-	-	-	-	-	5.9	5.80
ភ្លេចប៉ុងការអេ (ទូរសព្ទការណ៍នៅក្នុងការបង្កើត)	7.8	7.8	7.7	7.4	7.5	7.64	7.5	7.6	7.7	7.8	7.4	7.3	7.54	7.8	7.4	7.4	7.4	8.0	7.4	7.60	7.4	7.60	7.59
ភ្លេចប៉ុង 60 ម៉ែត្រ	7.5	7.9	8.1	7.7	7.8	7.80	7.5	7.8	7.6	7.8	7.6	7.3	7.7	7.58	7.6	7.5	7.7	7.7	7.6	7.6	7.6	7.6	7.66
ភ្លេចប៉ុង 30 ម៉ែត្រ	7.7	7.5	7.8	7.5	7.4	7.58	7.5	7.7	7.5	7.6	7.6	7.5	7.6	7.56	7.7	7.6	7.6	7.8	7.7	7.7	7.4	7.64	7.59
ភ្លេចប៉ុង 10 ម៉ែត្រ	7.7	7.7	7.9	7.5	7.6	7.67	7.5	7.7	7.6	7.4	7.5	7.56	7.7	7.6	7.7	7.6	7.7	7.6	7.5	7.5	7.61	7.61	
ភ្លេចប៉ុង	7.7	7.7	7.9	7.5	7.6	7.67	7.5	7.7	7.6	7.4	7.5	7.56	7.7	7.5	7.7	7.6	7.7	7.5	7.6	7.5	7.5	7.61	7.61
ភ្លេចប៉ុង (ទូរសព្ទការណ៍នៅក្នុងការបង្កើត)	-	-	-	-	-	1.97	-	-	-	-	-	1.76	-	-	-	-	-	-	-	-	-	1.71	1.81
ភ្លេចប៉ុង (ទូរសព្ទការណ៍នៅក្នុងការបង្កើត)	26 ° C	26 ° C	26 ° C	26 ° C	26 ° C	26 ° C	26 ° C	26 ° C	26 ° C	26 ° C	26 ° C	26 ° C	26 ° C	26 ° C	26 ° C	26 ° C	26 ° C	26 ° C	26 ° C	26 ° C	26 ° C	-	

คุณภาพดี โดยวิธีนี้จะช่วยให้คุณสามารถตัดสินใจได้โดยไม่ต้องคำนึงถึงความซับซ้อนของตัวอย่างที่ต้องการ

ตารางภาคผนวกที่ 4 : สูบปริมาณออกซิเจนที่ละลายน้ำ (DO) ที่เพิ่มขึ้นภายหลังจากที่เปิดน้ำเต็มบ่อ ของทรัพเมนต์ 1 - 3 (T1 - T3)

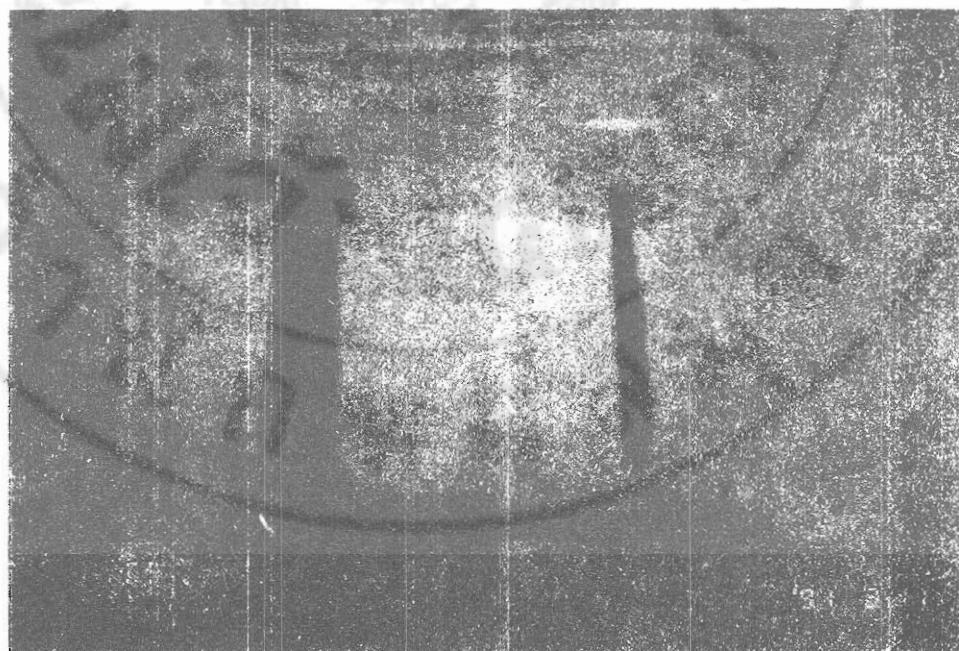
ลำดับทรัพเมนต์	ค่าเฉลี่ย DO (มก./ลิตร)			DO ที่ เพิ่มขึ้น (%)
	ที่ระดับ ปานกลาง	ที่ระดับ 60 ซม., 30 ซม., 10 ซม., ภายหลังจากที่เปิดน้ำ เต็มบ่อ	DO ที่ เพิ่มขึ้น	
T1 : ปล่อยน้ำเข้าบ่อคอนกรีต โดยวิธี ธรรมชาตा (กือกนา)	5.40	6.59	1.19	22.04
T2 : ปล่อยน้ำเข้าบ่อคอนกรีต โดยวิธี ใช้ท่อพ่นฟองอากาศในแนวราบ	5.80	7.61	1.81	31.21
T3 : ปล่อยน้ำเข้าบ่อคอนกรีต โดยวิธี ใช้ท่อพ่นฟองอากาศในแนวตั้ง	6.23	8.09	1.86	29.86

สำนักหอสมุด มหาวิทยาลัยแม่โจ้

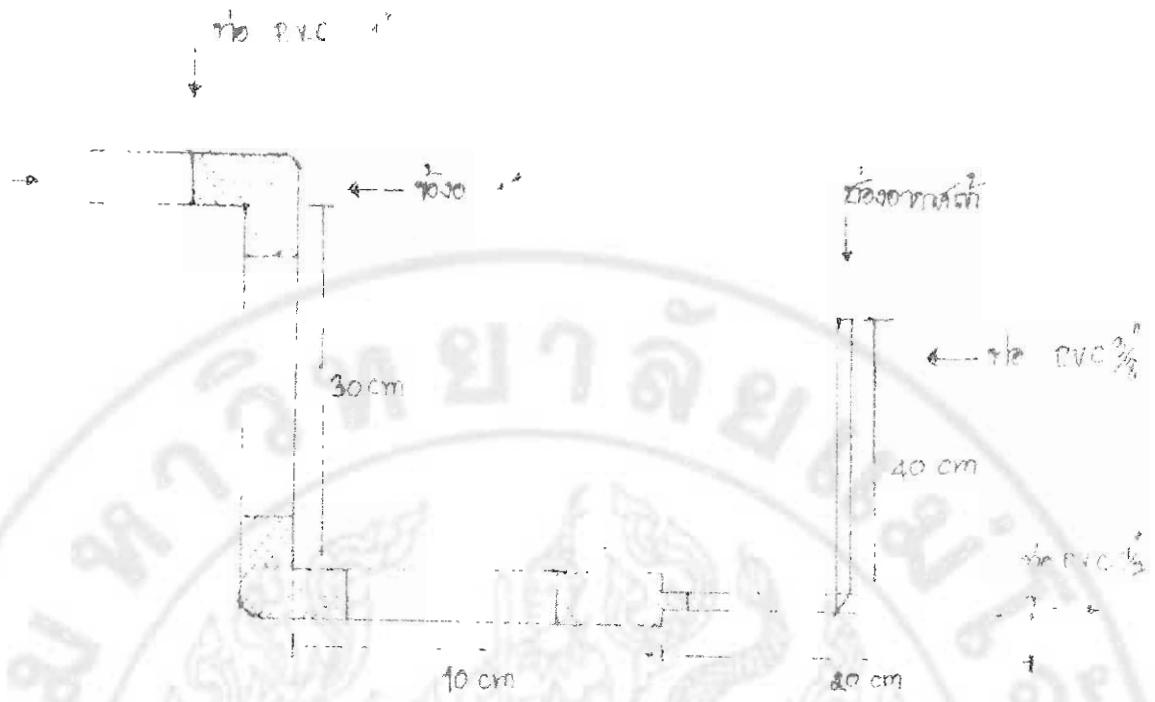
ภาคผนวกที่ 2



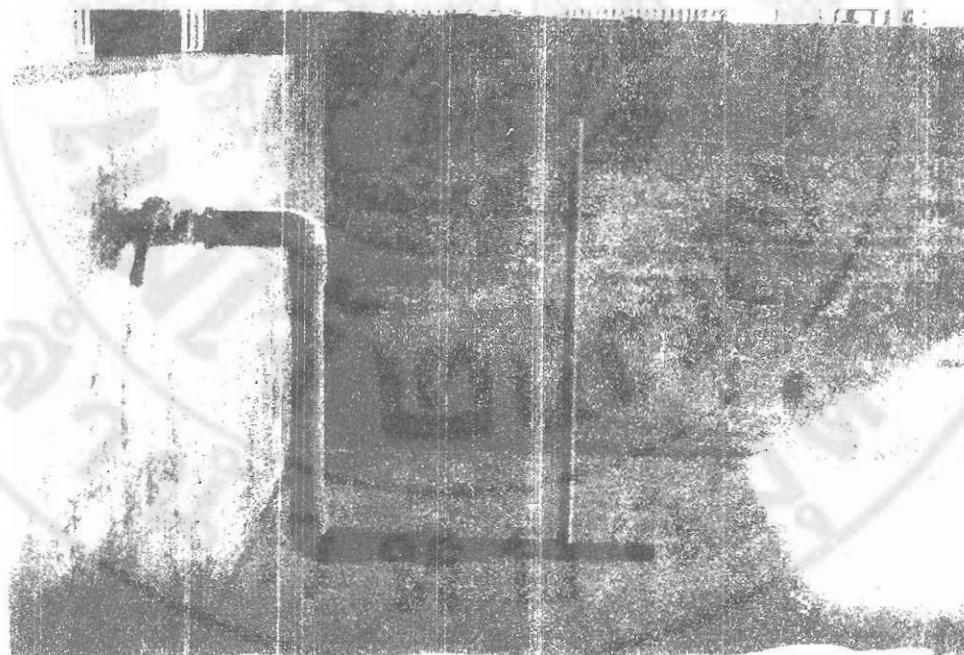
รูปที่ 1 : เปิดหน้าเข้าบ่อโดยวิธีธรรมดा (T1)



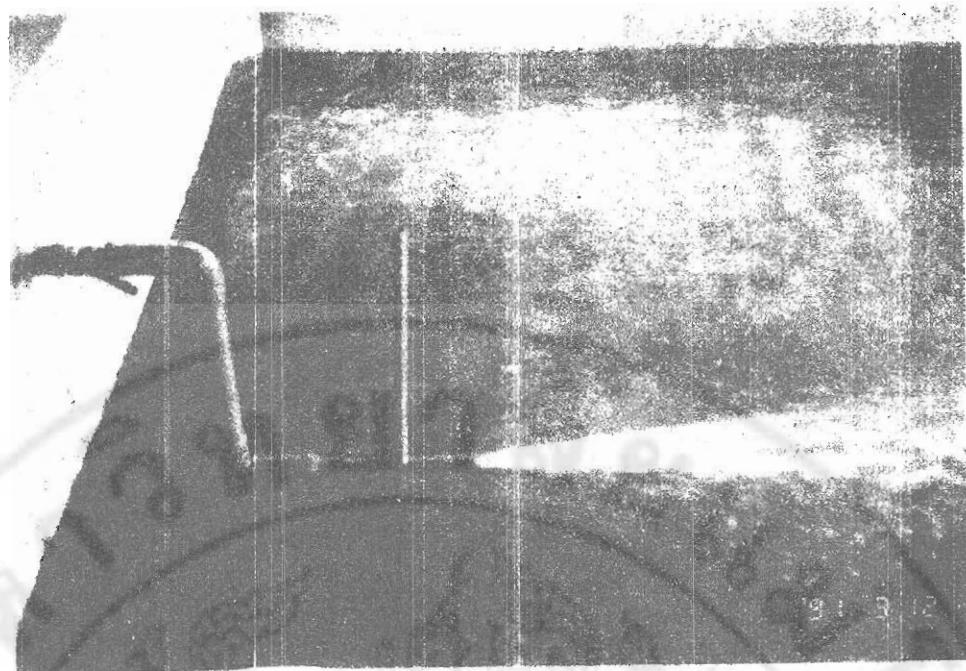
รูปที่ 2 : โครงสร้างของห้องพื้นฟ่องอากาศในแนวราบ



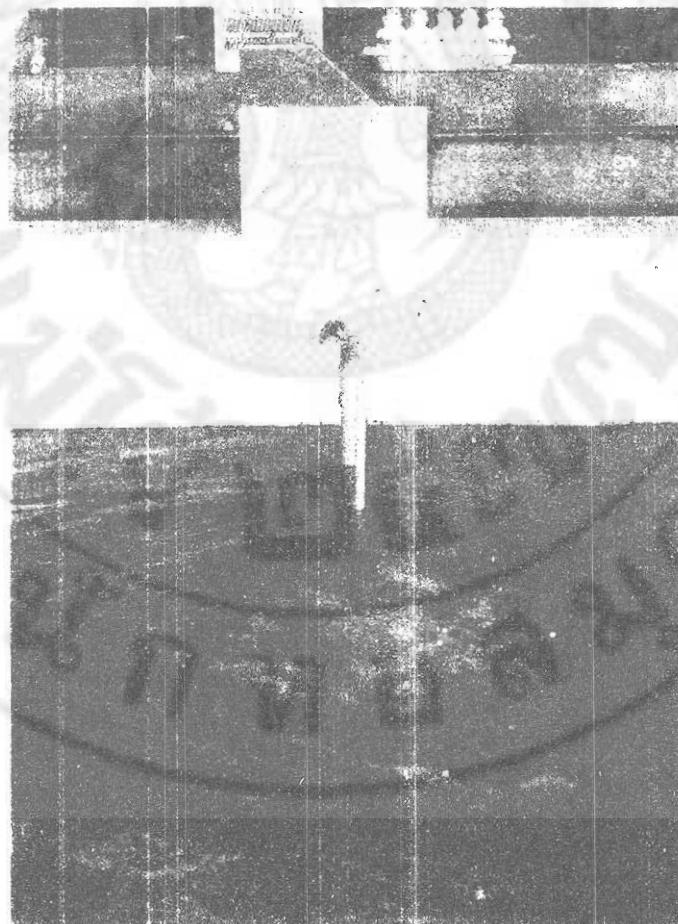
รูปที่ 3 : โครงสร้างของท่อพ่นฟองอากาศในแนวราบ



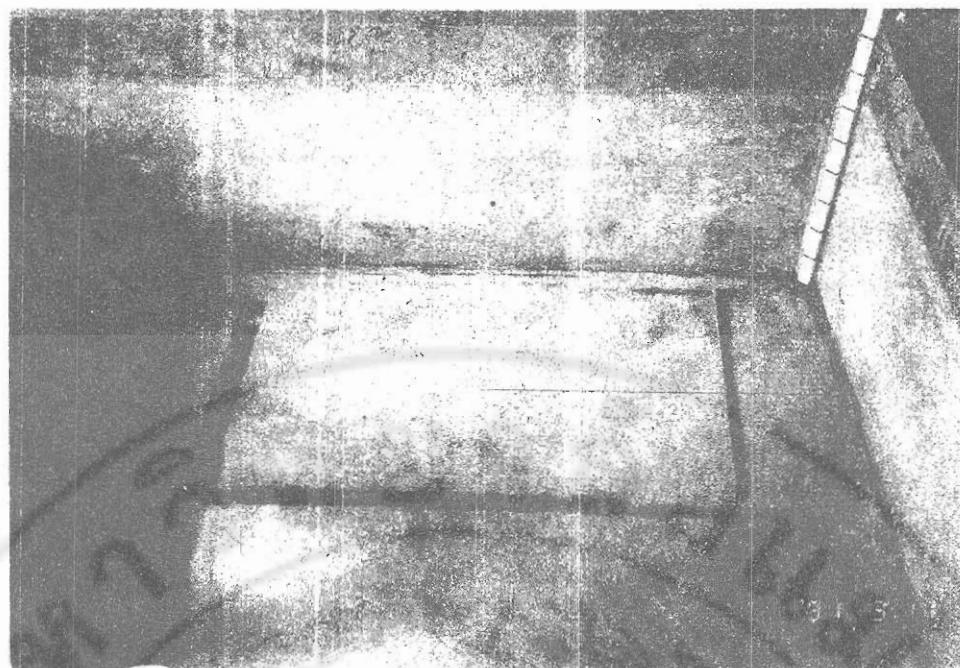
รูปที่ 4 : ท่อพ่นฟองอากาศในแนวราบ ขณะที่ติดตั้งเสร็จแล้ว



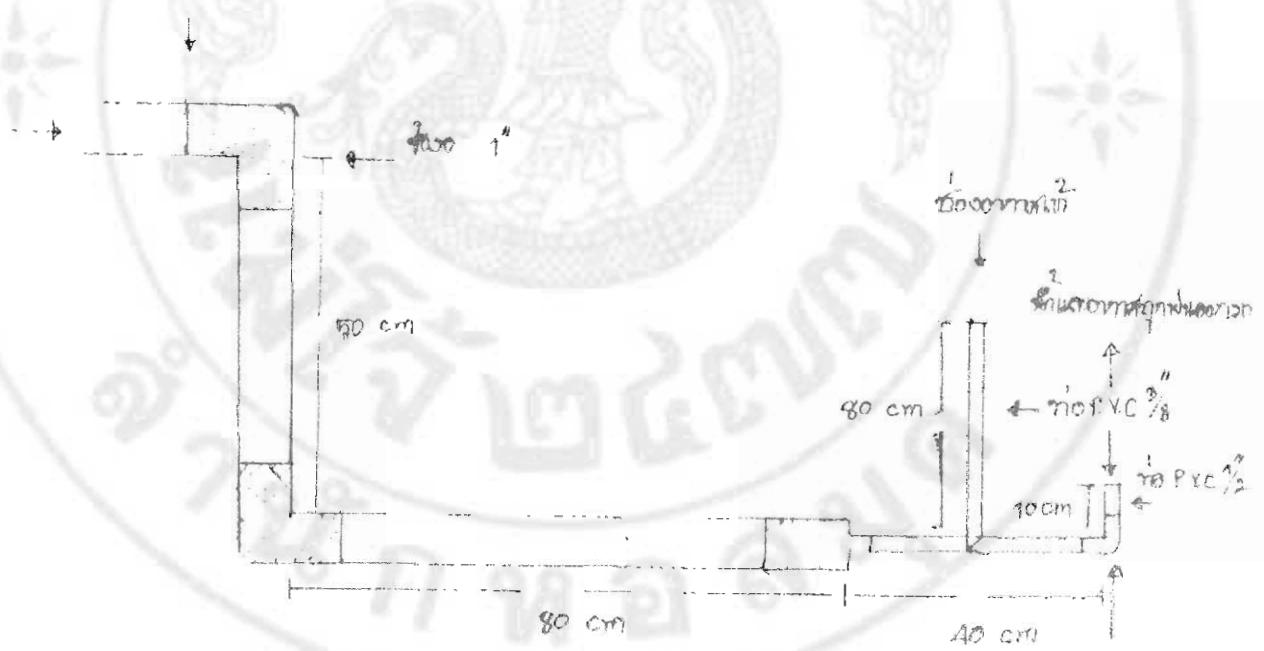
รูปที่ 5 : ท่อพ่นฟองอากาศในแนวราบ ขณะที่กำลังเปิดน้ำเข้าบ่อ



รูปที่ 6 : แสดงการเหลือร่องรอยของมวลน้ำในบ่อ ขณะที่กำลังเปิดน้ำเข้าบ่อโดยใช้
ท่อพ่นฟองอากาศในแนวราบ



รูปที่ 7 : โครงการสร้างห้องท่อพ่นฟองอากาศในแนวตั้ง





รูปที่ 9 : ห้องเพล่องคากาด์ในแนวตั้ง ขณะที่ติดตั้ง เส้นร่องเสื้อ



รูปที่ 10 : ห้องเพล่องคากาด์ในแนวตั้ง ขณะที่กำลังปฏิรูปเข้าบ่อ



รูปที่ 11 : แสดงการเคลื่อนไหวของมวลน้ำในบ่อ ขณะที่กำลังเบิดน้ำเข้าบ่อโดยใช้
ห้องผ่อน放ของอากาศในแนวตั้ง