



สรุปและวิจารณ์ผลการศึกษา

5.1 สรุปผลการศึกษา

ตามที่ได้อ้างไว้ในบทที่ 2 แล้วว่าค่า  $k$  และ  $k^*$  จะแปรผันไปตามอุณหภูมิ โดยมีค่าคงคือ  $e$  (Arrhenius Constant) ตามสมการ

$$k_T = k_{20} \cdot e^{T-20}$$

MARA, 1976 ได้แนะนำไว้ว่าสำหรับระบบสระเติมอากาศควรจะใช้ ค่า  $e$  เท่ากับ 1.035 จากการทดลองสามารถสรุปเป็นค่าเฉลี่ยสัมประสิทธิ์การย่อยสลายมลสารอินทรีย์ และ รายงานผลเป็นค่ามาตรฐานที่  $20^\circ \text{C}$  ได้ตามตารางต่อไปนี้

5.1.1 น้ำเสียชุมชน

ตารางที่ 5.1 ค่า  $k$  และ  $k^*$  ของน้ำเสียชุมชนที่อุณหภูมิ  $29^\circ \text{C}$  และ  $20^\circ \text{C}$

|           | COD <sub>u</sub> | COD <sub>f</sub> | BOD <sub>u</sub> | BOD <sub>f</sub> | TOC <sub>f</sub> |
|-----------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|
| $k$ 29° C | 0.94             | 0.96             | 1.27             | 1.69             | 0.37             |
| $k$ 20° C | 0.69             | 0.70             | 0.93             | 1.24             | 0.27             |

|             | COD <sub>u</sub> | COD <sub>f</sub> | BOD <sub>u</sub> | BOD <sub>f</sub> | TOC <sub>f</sub> |
|-------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|
| $k^*$ 29° C | 0.0046           | 0.0067           | 0.0068           | 0.0083           | 0.0051           |
| $k^*$ 20° C | 0.0033           | 0.0049           | 0.005            | 0.006            | 0.0037           |

## 5.1.2 น้ำเสียจากโรงพยาบาล

ตารางที่ 5.2 ค่า  $k$  และ  $k^*$  ของน้ำเสียโรงพยาบาล ที่อุณหภูมิ  $29^{\circ}\text{C}$  และ  $20^{\circ}\text{C}$

|                          | $\text{COD}_u$ | $\text{COD}_f$ | $\text{BOD}_u$ | $\text{BOD}_f$ | $\text{TOC}_f$ |
|--------------------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|
| $k$ $29^{\circ}\text{C}$ | 0.95           | 0.93           | 1.43           | 1.98           | 0.32           |
| $k$ $20^{\circ}\text{C}$ | 0.70           | 0.68           | 1.05           | 1.45           | 0.23           |

|                            | $\text{COD}_u$ | $\text{COD}_f$ | $\text{BOD}_u$ | $\text{BOD}_f$ | $\text{TOC}_f$ |
|----------------------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|
| $k^*$ $29^{\circ}\text{C}$ | 0.0059         | 0.0072         | 0.0086         | 0.0107         | 0.0034         |
| $k^*$ $20^{\circ}\text{C}$ | 0.0043         | 0.0053         | 0.0063         | 0.0079         | 0.0025         |

ศูนย์วิทยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

5.1.3 น้ำเสียจากโรงงานอุตสาหกรรมฟอกย้อม  
 ตารางที่ 5.3 ค่า  $k$  และ  $k^*$  ของน้ำเสียโรงงานอุตสาหกรรมฟอกย้อม ที่อุณหภูมิ  $29^{\circ}\text{C}$   
 และ  $20^{\circ}\text{C}$

|                          | $\text{COD}_t$ | $\text{COD}_e$ | $\text{BOD}_t$ | $\text{BOD}_e$ | $\text{TOC}_e$ |
|--------------------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|
| $k$ $29^{\circ}\text{C}$ | 0.61           | 0.48           | 1.05           | 1.16           | 1.43           |
| $k$ $20^{\circ}\text{C}$ | 0.45           | 0.35           | 0.77           | 0.85           | 1.05           |

|                            | $\text{COD}_t$ | $\text{COD}_e$ | $\text{BOD}_t$ | $\text{BOD}_e$ | $\text{TOC}_e$ |
|----------------------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|
| $k^*$ $29^{\circ}\text{C}$ | 0.009          | 0.007          | 0.012          | 0.011          | 0.012          |
| $k^*$ $20^{\circ}\text{C}$ | 0.007          | 0.005          | 0.009          | 0.008          | 0.009          |

ศูนย์วิทยทรัพยากร  
 จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

5.1.4 น้ำเสียจากโรงงานอาหารทะเลแช่แข็ง  
 ตารางที่ 5.4 ค่า  $k$  และ  $k^*$  ของน้ำเสียโรงงานอาหารทะเลแช่แข็งที่อุณหภูมิ  $29^{\circ}\text{C}$   
 และ  $20^{\circ}\text{C}$

|                          | $\text{COD}_u$ | $\text{COD}_f$ | $\text{BOD}_u$ | $\text{BOD}_f$ | $\text{TOC}_f$ |
|--------------------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|
| $k$ $29^{\circ}\text{C}$ | 1.21           | 1.95           | 1.83           | 2.85           | 2.75           |
| $k$ $20^{\circ}\text{C}$ | 0.89           | 1.43           | 1.34           | 2.09           | 2.01           |

|                            | $\text{COD}_u$ | $\text{COD}_f$ | $\text{BOD}_u$ | $\text{BOD}_f$ | $\text{TOC}_f$ |
|----------------------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|
| $k^*$ $29^{\circ}\text{C}$ | 0.0072         | 0.0087         | 0.0085         | 0.01           | 0.0094         |
| $k^*$ $20^{\circ}\text{C}$ | 0.0053         | 0.0064         | 0.0062         | 0.0073         | 0.007          |

## 5.2 วิจัยรณผลการทดลอง

### 5.2.1 ผลการทดลอง

จากตารางแสดงค่าเฉลี่ย  $k$  และ  $k^*$  จะเห็นว่าค่าที่แสดงนั้นยังอยู่ในช่วงที่มีผู้นำน้มาให้ใช้ ดังได้กล่าวในบทที่ 2 แล้ว เช่น เสริมพล รัตสุท, 2527 และน้มาให้ใช้ค่าระหว่าง 0.5-3.0 ค่า  $k$  และ  $k^*$  จากการศึกษาครั้งนี้จึงเป็นแนวทางที่จะใช้ออกแบบได้สะดวกยิ่งขึ้น

ค่า  $k$  และ  $k^*$  ของน้ำเสียยังบอกถึงความยากง่ายในการย่อยสลายด้วย จากข้อมูลข้างต้น เช่น น้ำเสียจากโรงงานอาหารทะเลแช่แข็งจะมีค่าสูงกว่าน้ำเสียชนิดอื่น

### 5.2.2 ค่า $k$ สำหรับที่ไอซี

จากรูปแสดงการหาค่า  $k$  และ  $k^*$  สำหรับ ที่ไอซี ของน้ำเสียชุมชนและน้ำเสียจากโรงพยาบาลจะเห็นได้ว่า ผลการทดลองจะทำให้การหาค่าความชันให้ถูกต้องแม่นยำได้ยาก

เนื่องจากน้ำเสียทั้งสองชนิด มีค่า ทีโอดี ค่อนข้างต่ำ เช่น ค่า  $k$  สำหรับทีโอดีของน้ำเสียโรงพยาบาลบำรุงราษฎร์ ครั้งที่ 1 กรุงเทพมหานคร เต็มกลุ่มของข้อมูลจะจับกลุ่มกระจาย ไม่เรียงเป็นเส้นตรง ทำให้ค่า  $k$  และ  $k^*$  ผิดพลาดได้ง่าย จึงไม่ควรใช้ ทีโอดี ของน้ำที่มีความสกปรกต่ำ ในการหาค่า  $k$  และ  $k^*$

### 5.2.3 มวลจุลินทรีย์ในถังเติมอากาศ

จากรูปแสดงผลการวิเคราะห์น้ำเสีย จะเห็นว่าปริมาณแบคทีเรียวัดในค่า เอ็มแอล-เอสเอส มีการเพิ่มปริมาณตรงตามทฤษฎีการเจริญเติบโตของแบคทีเรียตามปริมาณอาหารที่มีอยู่ในระบบ แต่ในบางชุดการทดลองอาจมีความไม่แน่นอนของข้อมูล ซึ่งเป็นผลจากความไม่คงตัวของการทดลองนั้น ทำให้ควบคุมค่า เอ็มแอลเอสเอสยาก

### 5.2.4 การนำผลการศึกษาไปใช้งาน

จากตารางค่า  $k$  และ  $k^*$  ของน้ำเสียทั้ง 4 ชนิดที่นำมาศึกษา จะเห็นว่าค่า  $k$  และ  $k^*$  ของแต่ละการทดลองของน้ำเสียชนิดเดียวกัน มีความแตกต่างกันอยู่ เช่น ในน้ำเสียชุมชน ค่า  $k$  สำหรับทีโอดีหลังการตกตะกอน 30 นาที มีค่าระหว่าง  $0.3 - 1.7$  วัน<sup>-1</sup> ช่วงห่างประมาณ 6 เท่า ทำให้ค่า  $k$  ยากแก่การตัดสินใจเลือกไปใช้ อย่างไรก็ตามข้อมูลเหล่านี้ยังสามารถนำไปใช้เป็นแนวทางประกอบการตัดสินใจได้เป็นอย่างดี ค่า  $k$  และ  $k^*$  ที่เลือกใช้ ควรจะพิจารณาจากลักษณะสมบัติของน้ำเสียที่จะออกแบบด้วยว่ามีค่าเริ่มต้นอย่างไร ถ้าหากว่าเป็นน้ำเสียที่มีมลสารอินทรีย์สูง ค่าที่เลือกใช้ควรจะสูงกว่าค่าเฉลี่ย แต่ถ้าหากมลสารอินทรีย์ต่ำกว่าน้ำเสียในการทดลอง ค่าที่เลือกใช้ควรจะต่ำกว่าค่าเฉลี่ย

### 5.2.5 คุณภาพน้ำที่ออกจากระบบ

จากข้อมูลการศึกษาในงานวิจัยนี้ แยกวิเคราะห์ทั้งปริมาณสารอินทรีย์ที่ละลายในน้ำ และปริมาณสารอินทรีย์ทั้งหมดหลังปล่อยทิ้งให้ตกตะกอนแล้ว 30 นาที ค่า  $k$  ของน้ำเสียที่ได้จากน้ำเสียที่ปล่อยให้ตกตะกอน 30 นาที สามารถใช้ออกแบบระบบบำบัดให้น้ำเสียหลังการบำบัดมีลักษณะสมบัติเป็นไปตามที่ต้องการได้แม่นยำขึ้น เนื่องจากน้ำเสียที่ออกจากระบบบำบัดนอกจากจะมีสารอินทรีย์ละลายแล้ว ยังมีสารอินทรีย์ที่แขวนลอยออกมาด้วย เช่นเดียวกับน้ำเสียที่ใช้หาค่า  $k$