

การกำจัดน้ำทิ้งจากโรงผลิตเตาหุงข้าวเครื่องกรองแอนแอโรบิค



นายไกรสร อุคมรัตน์

วิทยานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาวิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต

แผนกวิชาวิศวกรรมสุขาภิบาล

บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

พ.ศ. 2521

000198

I45225215

TREATMENT OF SOYA-BEAN CAKE WASTE WATER
BY ANAEROBIC FILTER

Mr. Kraisoru Udomratn

A Thesis Submitted in Partial Fulfillment of the Reuirements
for the Degree of Master of Engineering
Department of Sanitary Engineering
Graduate School
Chulalongkorn University

1978

หัวข้อวิทยานิพนธ์
โดย
แผนกวิชา
อาจารย์ที่ปรึกษา

การกำจัดน้ำทิ้งจากโรงผลิตเตาทุบลวดยเครื่องกรองแอนแอโรบิค
นายไกรสร อุดมรัตน์
วิศวกรรมสุขาภิบาล
ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ไพพรรณ พรประภา

บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย อนุมัติให้หัวข้อวิทยานิพนธ์ฉบับนี้เป็น
ส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาโทบัณฑิต



[Signature]
..... คณบดีบัณฑิตวิทยาลัย
(ศาสตราจารย์ ดร.วิศิษฐ์ ประจวบเหมาะ)

คณะกรรมการสอบวิทยานิพนธ์

[Signature]
..... ประธานกรรมการ
(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ วีรวรรณ ปัทมาภีร์)

[Signature]
..... กรรมการ
(รองศาสตราจารย์ สวัสดิ์ ชรรณีกรัฏช์)

[Signature]
..... กรรมการ
(รองศาสตราจารย์ สุกใจ จำปา)

ลิขสิทธิ์ของบัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

หัวข้อวิทยานิพนธ์	การกำจัดน้ำทิ้งจากโรงผลิตเตาทุ่ยโดยเครื่องกรองแอนแอโรบิก
ชื่อนิสิต	นายไกรสร อุดมรัตน์
อาจารย์ที่ปรึกษา	ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ไพพรรณ พรประภา
แผนกวิชา	วิศวกรรมสุขาภิบาล
ปีการศึกษา	2520



บทคัดย่อ

โรงผลิตเตาทุ่ยส่วนมากมีขนาดเล็กมีปริมาณน้ำทิ้งประมาณ 5 - 10 ลูกบาศก์เมตรต่อวัน น้ำทิ้งปล่อยออกจากโรงงานเป็นช่วง ๆ มีความเข้มข้นของ COD ต่าง ๆ กันและมีสารอินทรีย์ปนอยู่มาก เมื่อปล่อยลงสู่แม่น้ำลำคลองย่อมทำให้เกิดปัญหามลพิษทางน้ำ จึงต้องทำการศึกษาวิธีกำจัดน้ำทิ้งที่เหมาะสม คือค่าใช้จ่ายในการกำจัดต้องไม่แพงจนเกินไป เมื่อเทียบกับราคาโรงงานและต้นทุนในการผลิต จากการศึกษาคุณลักษณะของน้ำทิ้งและข้อดีข้อเสียของระบบกำจัดน้ำทิ้งแบบต่าง ๆ จึงใช้ Anaerobic Filter ในการกำจัดน้ำทิ้งจากโรงผลิตเตาทุ่ย เพราะเหตุว่าใช้เงินลงทุนต่ำ เสียค่าใช้จ่ายน้อย และมีประสิทธิภาพสูง

ผลการทดลองและวิจัยการกำจัดน้ำทิ้งจากโรงผลิตเตาทุ่ยโดยใช้เครื่องกรองแอนแอโรบิก ซึ่งใช้เวลาทดลองรวม 158 วัน พบว่าเครื่องกรองแอนแอโรบิกมีประสิทธิภาพในการกำจัด COD ร้อยละ 84 - 95 โดยสามารถรับ Organic loading ได้ 0.65 - 4.09 กิโลกรัม COD /ม³/วัน ภายใต้ระยะเวลาเก็บกักน้ำทิ้ง (HRT) 24 ชั่วโมง และสามารถทำงานได้ดีที่ Organic loading 2.45 กิโลกรัม COD /ม³/วัน โดยไม่จำเป็นต้องปรับค่า pH และเพิ่มเติมอาหารเสริมแต่อย่างใด ประสิทธิภาพในการกำจัด COD สูงถึงร้อยละ 95 นอกจากนี้ระบบเครื่องกรองแอนแอโรบิกยังสามารถปรับตัวให้รับ Organic loading ที่เพิ่มขึ้นโดยทันทีถึงสอง

๑๓
๓

เท่าใดโดยที่ประสิทธิภาพในการกำจัด COD แทนจะไม่เปลี่ยนแปลง ในกรณีที่ไม่มีน้ำทิ้ง
เข้าสู่ระบบกำจัดนานถึง 26 วัน พบว่าเครื่องกรองแอนแอโรบิคยังคงสามารถรักษา
ประสิทธิภาพในการกำจัด COD ไว้ได้เมื่อมีน้ำทิ้งกลับเข้าสู่ระบบกำจัดอีก

เมื่อศึกษาถึงการทำงานของเครื่องกรองแอนแอโรบิคที่ระดับความสูงต่าง ๆ
พบว่าในช่วง 30 เซนติเมตรแรกจากตอนล่างของเครื่องกรองมีประสิทธิภาพในการ
กำจัด COD สูงสุด ดังนั้นในการออกแบบสร้างเครื่องกรองแอนแอโรบิคสำหรับใช้งาน
จริง ๆ ค่าความสูงที่เหมาะสมคือ 1.50 - 1.80 เมตร

21

Thesis Title	Treatment of Soya-bean Cake Waste Water by Anaerobic Filter
Name	Mr. Kraisoru Udomratn
Thesis Advisor	Ass. Prof. Paipan Pornprapa
Department	Sanitary Engineering
Academic Year	1977

ABSTRACT

Most of the soya-bean cake factories are small ones that usually discharge wastewater about 5-10 cubic meter per day. Wastewater from the factory has irregular COD concentration and reveals high organic matter, which causes water pollution problems. The study was carried out to find the suitable and effective treatment, which is economical and reasonable when compared with the factory running cost and production cost. Critical evaluation of the wastewater characteristics and various available technologies of treatment pointed out that the anaerobic filter is suitable process because of its low initial investment, low operating cost, but give very high efficiency of treatment.

Laboratory scale anaerobic filter treated soya-bean cake wastewater was conducted for a period of 158 days. The results of study showed that 84-95 percent of COD was

removed under the capacity of 0.65-4.09 kg.COD/m³/day with 24 hours hydraulic retention time (HRT) . If the pH and nutrient control were neglected, the anaerobic filter could still remove 95 percent of the COD input at an organic loading of 2.45 kg.COD/m³/day. In addition to high efficiency, the anaerobic filter also had high ability to accept shock loading and could withstand for a period of 26 days of starvation without any significant drop in COD removal efficiency.

The study of anaerobic filter performance at any filter height was found that the greatest COD removal occurred in the first 30 cm. from the bottom of the filter column and this particular portion was the most critical to the performance and stability of the filter. In designing a full-scale filter it was not necessary to use a high column. A recommended filter height would be 1.50-1.80 meters.

กิติกรรมประกาศ

ผู้วิจัยขอขอบคุณ ผศ. ไพพรรณ พรประภา ซึ่งเป็นอาจารย์ผู้ควบคุมการวิจัย
 ที่ได้ให้คำแนะนำและช่วยเหลือทางค่านวิชาการเป็นอย่างดี จนทำให้วิทยานิพนธ์ฉบับนี้
 สำเร็จลงได้ และขอขอบคุณเพื่อนๆ คือ คุณสมบัติ คัดตะพันธ์ ที่ช่วยแก้ไขเครื่องมือ
 ต่าง ๆ ให้เมื่อเกิดขัดข้อง และอำนวยความสะดวกให้ในระหว่างทำการทดลอง
 คุณบุญส่ง ไขเกษ ที่ให้คำแนะนำหลักการในการเริ่มการทดลอง คุณวรพจน์ วงษ์ทอง
 ที่ช่วยทำการวิจัยหาค่า บี.โอ.ดี. คุณอุสาหะ ต้นอุลีน และคุณพิพัฒน์ ภูริปัญญาคุณ ที่
 คอยช่วยให้กำลังใจ

อนึ่งในการทำวิทยานิพนธ์นี้ ผู้วิจัยได้รับทุนอุดหนุนการวิจัยจากบัณฑิตวิทยาลัย
 จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ซึ่งเป็นปัจจัยสำคัญที่ทำให้วิทยานิพนธ์ฉบับนี้เป็นรูปเล่มออก
 มาได้ ผู้วิจัยจึงขอแสดงความขอบคุณบัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ไว้ ณ
 ที่นี้ด้วย

ท้ายสุดนี้ ความดีหรือประโยชน์ทั้งหลายของวิทยานิพนธ์เล่มนี้ ผู้วิจัยขอ
 อุทิศให้แก่คุณพ่อคุณแม่ ซึ่งเป็นผู้มีพระคุณสูงสุดของผู้วิจัย.

สารบัญ

	หน้า
บทคัดย่อภาษาไทย	ค
บทคัดย่อภาษาอังกฤษ	ข
กิตติกรรมประกาศ	จ
รายการตารางประกอบ	ฉ
รายการรูปประกอบ	ง
นิยาม	ค
บทที่	
1. บทนำ	
1.1 กล่าวโดยทั่วไป	1
1.2 จุดประสงค์ของการวิจัย	2
1.3 ขอบเขตของการวิจัย	3
1.4 การทคอง วิจัยที่เกี่ยวข้องซึ่งได้ทำมาแล้ว	3
2. กรรมวิธีการผลิตและคุณลักษณะของน้ำทิ้งจากโรงผลิตเตาหุ้	
2.1 กรรมวิธีการผลิตเตาหุ้	5
2.2 คุณลักษณะของน้ำทิ้งจากโรงผลิตเตาหุ้	7
3. ทฤษฎีการทำงานของเครื่องกรองแอนแอโรบิก	
3.1 ความเป็นมาและวิวัฒนาการของเครื่องกรองแอนแอโรบิก	10
3.2 ความสัมพันธ์ระหว่างการย่อยสลายอินทรีย์สารกับการเจริญเติบโตของจุลินทรีย์	20
3.3 สภาพทางชีววิทยาและชีวเคมีของเครื่องกรองแอนแอโรบิก	25

3.3.1 ชนิดของจุลินทรีย์ในเครื่องกรองแอนแอโรบิก	27
3.3.2 การเกิดกรด (Production of volatile acids)	28
3.3.3 การเกิดก๊าซมีเทน (Methane fermentation)	31
3.3.4 อัตราการเกิดปฏิกิริยา (Rate of reaction)	35
3.3.5 การเพิ่มปริมาณของจุลินทรีย์ (Biological solids production)	37
3.4 สภาพทางกายภาพของเครื่องกรองแอนแอโรบิก	37
3.5 สภาวะที่เหมาะสมสำหรับเครื่องกรองแอนแอโรบิก	39
3.5.1 สารอาหารที่จำเป็น (Nutrient requirements)	40
3.5.2 สภาพความเป็นกรดเป็นด่าง (Acidity & Alkalinity)	40
3.5.3 อุณหภูมิ (Temperature)	44
3.5.4 สารเป็นพิษ (Toxic materials)	44
4. วิธีการทดลองและวิจัย	
4.1 เครื่องมือและอุปกรณ์ที่ใช้ในการวิจัย	55
4.2 น้ำทิ้งที่ใช้ในการวิจัย	59
4.3 แผนการทดลอง	59
4.4 การเก็บตัวอย่างและวิเคราะห์น้ำทิ้ง	61
5. ผลของการวิจัย	
5.1 คุณลักษณะของน้ำทิ้งจากโรงผลิตเต้าหู้	63
5.2 การเริ่มเลี้ยงจุลินทรีย์ (Filter start-up)	65
5.3 ประสิทธิภาพในการกำจัดน้ำทิ้งจากโรงผลิตเต้าหู้	67

5.4	อิทธิพลต่าง ๆ ที่มีผลต่อการทำงานของเครื่องกรองแอนแอโรบิกภายใต้สภาวะการทำงานที่คงที่ (Steady-state)	68
5.4.1	อิทธิพลของ organic loading	68
5.4.1.1	ต่อการกำจัด COD	68
5.4.1.2	ต่อการเกิดก๊าซ	74
5.4.1.3	ต่อสภาพความเป็นกรดเป็นด่าง	77
5.4.1.4	ต่อตะกอนแขวนลอยในน้ำทิ้ง	80
5.4.2	อิทธิพลของความสูงของเครื่องกรองแอนแอโรบิก	80
5.5	สมรรถนะของเครื่องกรองแอนแอโรบิกเมื่อมีการเปลี่ยนแปลง organic loading	83
5.5.1	การกำจัด COD	83
5.5.2	Volatile acids	90
5.5.3	การเกิดก๊าซ	90
5.5.4	ตะกอนแขวนลอยในน้ำทิ้ง	90
5.6	สมรรถนะของเครื่องกรองแอนแอโรบิกเมื่อมีการหยุดใช้งานชั่วคราว	91
5.7	การสร้างและการสะสมตะกอนจุลินทรีย์	94 /
5.8	ความเป็นอยู่และลักษณะของตะกอนจุลินทรีย์ในเครื่องกรองแอนแอโรบิก	95 /
6.	สรุปผลการวิจัยและข้อเสนอแนะ	
6.1	ความสำคัญทางคานวิศวกรรม	97
6.2	ข้อดีของเครื่องกรองแอนแอโรบิก	98
6.3	ข้อเสียของเครื่องกรองแอนแอโรบิก	99
6.4	การออกแบบเครื่องกรองแอนแอโรบิก	99

	หน้า
6.5 สรุปผลการวิจัย	100
6.6 ข้อเสนอแนะสำหรับการทดลองและวิจัยที่นำทำต่อไป	101
บรรณานุกรม	103
ภาคผนวก	111
ประวัติการศึกษา.	122



รายการตารางประกอบ

	หน้า
ตารางที่	
1. ส่วนประกอบต่าง ๆ ที่มีอยู่ในถั่วเหลือง 100 กรัม	8
2. ส่วนประกอบต่าง ๆ ที่มีอยู่ในถั่วเหลืองคิคเป็นร้อยละ	8
3. ส่วนประกอบที่เป็นอินทรียสารของถั่วเหลืองคิคเป็นร้อยละ	9
4. คุณลักษณะของน้ำทิ้งจากโรงผลิตเต้าหู้	9
5. ประสิทธิภาพในการกำจัดน้ำทิ้งของเครื่องกรองแอนแอโรบิค	19
6. ค่าค่าสุคของ SRT ในการย่อยสลายให้เกิดก๊าซมีเทนจากสารอินทรียต่าง ๆ	25
7. Growth rate of methane organisms	36
8. Growth yield and decay coefficient of various substrate	36
9. ปริมาณของ Cations ที่มีอิทธิพลต่อการทำงานของแบคทีเรียชนิดไม่ใช้ออกซิเจน	48
10. ผลของ Ammonia-nitrogen ต่อระบบกำจัดน้ำทิ้งแบบไม่ใช้ออกซิเจน	53
11. การเปลี่ยนแปลงความเข้มข้นของน้ำทิ้ง, ระยะเวลาการกักน้ำทิ้ง และ organic loading ที่เข้าสู่เครื่องกรองแอนแอโรบิคขณะทำการวิจัย	60
12. คุณลักษณะของน้ำทิ้งจากโรงผลิตเต้าหู้	64
13. ส่วนประกอบของน้ำทิ้งเทียม (Synthetic waste)	67
14. ลักษณะของน้ำทิ้งและประสิทธิภาพของเครื่องกรองแอนแอโรบิคในการกำจัดน้ำทิ้งจากโรงผลิตเต้าหู้ ในขณะที่มีการทำงานอย่างคงที่	70

รายการตารางประกอบ (ต่อ)

หน้า

ตารางที่

- 15. ความสัมพันธ์ของปริมาณก๊าซที่เกิดขึ้นกับปริมาณ COD ในน้ำทิ้งจาก โรงผลิตเตาหุ้ที่ถูกกำจัดโดยเครื่องกรองแอนแอโรบิค ในขณะที่มี การทำงานอย่างคงที่ 78
- 16. สรุปผลการกำจัด COD ที่ระดับความสูงต่าง ๆ ของเครื่องกรอง แอนแอโรบิค ภายใต้สภาวะการทำงานอย่างคงที่ 82
- 17. ปริมาณของตะกอนแขวนลอยที่ระดับความสูงต่าง ๆ ของเครื่อง กรองแอนแอโรบิคภายใต้ organic loading ต่าง ๆ ในสภาวะ ที่มีการทำงานอย่างคงที่. 84

รายการรูปประกอบ

รูปที่

หน้า

1. แผนผังแสดงกรรมวิธีการผลิตเตาหมักและจุดที่ปล่อยน้ำทิ้งจากโรงผลิต 6
2. ระบบถังหมักแบบธรรมดา และระบบถังหมักแบบพิเศษ 12
3. ระบบถังหมักแบบพิเศษชนิด Two-phase anaerobic digestion process และเครื่องกรองแอนแอโรบิก 13
4. Rate of waste utilization per unit mass of microorganisms versus concentration of a limiting nutrient 22
5. ความสัมพันธ์ระหว่างระยะเวลาการกักตะกอนจุลินทรีย์ (SRT) กับความเข้มข้นของน้ำทิ้ง และประสิทธิภาพของการกำจัดน้ำทิ้งแบบวิธีทางชีววิทยาโดยไม่ใช้ออกซิเจน 24
6. การย่อยสลายอินทรีย์สารต่าง ๆ ภายใต้สภาวะที่ไม่มีออกซิเจน 26
7. การย่อยสลาย Pyruvate ไปเป็นอินทรีย์สารต่าง ๆ 29
8. การย่อยสลายกรดอินทรีย์ที่มีโมเลกุลใหญ่ให้เป็นกรดอินทรีย์ที่มีโมเลกุลเล็กโดยแบคทีเรียที่ทำให้เกิดก๊าซมีเทน 32
9. การเปลี่ยนแปลงของสารอินทรีย์ด้วยปฏิกิริยาแบบไม่ใช้ออกซิเจน 34
10. การเพิ่มปริมาณของตะกอนจุลินทรีย์ในการย่อยสลายอินทรีย์สารโดยแบคทีเรียชนิดที่ไม่ใช้ออกซิเจน 38
11. แสดงความสัมพันธ์ระหว่าง pH กับความเข้มข้นของ Bicarbonate alkalinity ที่อุณหภูมิ 95°F 43

รายการรูปประกอบ (ต่อ)

รูปที่

หน้า

12.	แสดงความสัมพันธ์ของอุณหภูมิกับระยะเวลาการเก็บกักตะกอน จุลินทรีย์ในการย่อยสลายอินทรีย์สารและประสิทธิภาพการกำจัด น้ำโสโครกด้วยวิธีทางชีววิทยาแบบไม่ใช้ออกซิเจน	45
13.	อิทธิพลของ salt ต่อปฏิกิริยาการทำงานของแบคทีเรียชนิดที่ไม่ ใช้ออกซิเจน	46
14.	แสดงความสัมพันธ์ของ Cation 2 ชนิดคือ A และ B ซึ่งเมื่อ อยู่ด้วยกันแล้วอาจจะเกิด Antagonism หรือ Synergism ได้	49
15.	ปฏิกิริยาการทำลายพิษของโลหะหนักโดยซัลไฟด์ในสภาวะที่ไม่มีออก ซิเจน	51
16.	ลักษณะของเครื่องกรองแอนแอโรบิกชนิดที่ใช้ในการทดลอง	56
17.	Schematic diagram ของเครื่องกรองแอนแอโรบิก	57
18.	ลักษณะของถ้วยเหลืองก่อนและหลังการแช่น้ำ	58
19.	ลักษณะและขนาดของหินที่ใช้เป็นตัวกรองในเครื่องกรองแอนแอ- โรบิกก่อนและหลังการใช้งาน	58
20.	แสดงประสิทธิภาพในการกำจัด COD, ปริมาณก๊าซที่เกิดขึ้นและ ปริมาณร้อยละของก๊าซมีเทน ในขณะที่เริ่มทำการเลี้ยงจุลินทรีย์	69
21.	การบันทึกการทำงานของเครื่องกรองแอนแอโรบิกในการกำจัดน้ำ ทิ้งจากโรงผลิตเต้าหู้	71
22.	อิทธิพลของ Organic loading ต่อประสิทธิภาพในการกำจัด COD ของเครื่องกรองแอนแอโรบิก	73
23.	แสดงการเปลี่ยนแปลงปริมาณก๊าซและเปอร์เซ็นต์ก๊าซมีเทนขณะ ทำการทดลองใช้เครื่องกรองแอนแอโรบิกกำจัดน้ำทิ้งจากโรง ผลิตเต้าหู้	75

รายการรูปประกอบ (ต่อ)

รูปที่	หน้า
24. แสดงความสัมพันธ์ของปริมาณก๊าซและเปอร์เซ็นต์ก๊าซมีเทนที่เกิดขึ้นในขณะที่มีการทำงานอย่างคงที่	76
25. แสดงอิทธิพลของ Organic loading ต่อสภาพ Alkalinity pH และ Volatile acids ของเครื่องกรองแอนแอโรบิก	79
26. แสดงปริมาณของตะกอนแขวนลอยในน้ำทิ้งจากเครื่องกรอง	81
27. แสดงสภาวะต่าง ๆ ของเครื่องกรองแอนแอโรบิกขณะที่มีการทำงานอย่างคงที่	85
28. การเปลี่ยนแปลงของ COD และ Volatile acid ภายในเครื่องกรองแอนแอโรบิก เมื่อมีการเปลี่ยน Organic loading จาก 1.23 กก. COD/ม. ³ /วัน เป็น 2.45 กก. COD/ม. ³ /วัน โดยลดระยะเวลาเก็บกักน้ำทิ้งจาก 24 ชั่วโมงเป็น 12 ชั่วโมง	86
29. การเปลี่ยนแปลงของ COD และ Volatile acid ภายในเครื่องกรองแอนแอโรบิกเมื่อมีการเปลี่ยน Organic loading จาก 2.45 กก. COD/ม. ³ /วัน เป็น 4.09 กก. COD/ม. ³ /วัน โดยเพิ่มความเข้มข้น COD ของน้ำทิ้งจาก 6,000 มก./ลบ.คม. เป็น 10,000 มก./ลบ.คม.	88
30. การเปลี่ยนแปลงของ COD และ Volatile acid ภายในเครื่องกรองแอนแอโรบิก เมื่อมีการเปลี่ยน Organic loading จาก 4.09 กก. COD/ม. ³ /วัน เป็น 0.65 กก. COD/ม. ³ /วัน โดยลดความเข้มข้น COD ของน้ำทิ้งจาก 10,000 มก./ลบ.คม. เป็น 1,600 มก./ลบ.คม.	89

รายการรูปประกอบ (ต่อ)

หน้า

รูปที่

- 31. การเปลี่ยนแปลงของ COD, Alkalinity และ Volatile acid 92
 ภายในเครื่องกรองแอนแอโรบิค เมื่อรับ Organic loading 2.45 กก.COD/ม.³/วันใหม่หลังจากเครื่องกรองหยุดทำงานเป็นเวลา 26 วัน
- 32. การทำงานของเครื่องกรองแอนแอโรบิคในการกำจัดน้ำทิ้งจาก 93
 โรงผลิตเตาทุ้งภายหลังจากเครื่องกรองหยุดทำงานเป็นเวลา 26 วัน

นิยาม

pH = พีเอช

เป็นค่าแสดงปริมาณความเข้มข้นของอนุภาคไฮโดรเจน (H^+) ในน้ำโดยคำนวณได้จากสูตร

$$pH = - \log (H^+)$$

เมื่อ (H^+) = ความเข้มข้นของ H^+ มีหน่วย เป็นโมลต่อลูกบาศก์เดซิเมตร

ในทางปฏิบัติค่า pH แสดงถึงความเป็นกรดเป็นด่างของน้ำทิ้ง น้ำทิ้งมีคุณสมบัติเป็นกรดจะมีค่า pH น้อยกว่า 7 เป็นด่างจะมีค่า pH มากกว่า 7 และเป็นกลางจะมีค่า pH เป็น 7 ค่า pH ของน้ำทิ้งมีความสำคัญในการกำจัดน้ำทิ้งด้วยวิธีการทางเคมี ฟิสิกส์ และชีววิทยา ซึ่งจำเป็นต้องควบคุมให้อยู่ในช่วงที่จำกัด

Alkalinity = สภาพความเป็นด่าง

หมายถึงความสามารถของน้ำทิ้งในการรับโปรตอน สภาพความเป็นด่างส่วนใหญ่เกิดขึ้นจากองค์ประกอบของสารละลายไบคาร์บอเนต (HCO_3^-) คาร์บอเนต (CO_3^{2-}) และไฮดรอกไซด์ (OH^-) น้ำทิ้งที่มีสภาพความเป็นด่างจะมี pH สูงกว่า 4

Volatile acid = กรดไวแลไทล์

หมายถึงกรดอินทรีย์โมเลกุลเล็ก ๆ ที่มีคาร์บอนอะตอมต่ำกว่า 6 เป็นพวกกรดไขมันที่มีน้ำหนักโมเลกุลต่ำสามารถกลับได้ด้วยความดันบรรยากาศ ซึ่งได้แก่กรดฟอร์มิก (Formic acid), กรดอะซิติก (Acetic acid), กรดโพรปิโอนิก (Propionic acid), กรดบิวทีริก (Butyric acid), กรดวาเลริก (Valeric acid) และกรดคาโปรอิก (Caproic acid) กรดไวแลไทล์เป็นกรดที่เกิดจากแบคทีเรียพวก acid formers บ่อยสารอินทรีย์โมเลกุลใหญ่ที่มีอยู่ในน้ำทิ้ง เช่น โปรตีน ไขมัน คาร์โบไฮเดรต ให้แยกสลายเป็นกรดไวแลไทล์ก่อนแล้วจึงจะถูกแบคทีเรียพวก methane former บ่อยสลายเป็นก๊าซต่าง ๆ ที่สำคัญได้แก่ มีเทนและคาร์บอนไดออกไซด์ ทั้งนี้การย่อยสารอินทรีย์ข้างต้นนั้นต้องเป็นการย่อยสลายโดยไม่ใช้ออกซิเจน

- TS = Total Solids** ตะกอนทั้งหมด
คือสิ่งเจือปนหรือปริมาณของแข็งทั้งหมดที่เหลืออยู่ภายหลังจากการระเหยน้ำออกจนหมดและอบให้แห้งที่อุณหภูมิ 103° ถึง 105° เซลเซียส
- SS = Suspended Solids** ตะกอนแขวนลอย
หมายถึงส่วนที่ไม่ละลายในน้ำแต่มีขนาดเล็กพอที่จะแขวนลอย (suspend) อยู่ในน้ำได้ หรือตะกอนที่สามารถกรองได้ด้วยกระดาษกรองใยแก้ว (glass fibre paper-Whatman GF/C) แล้วนำไปอบให้แห้งที่อุณหภูมิ 103° ถึง 105° เซลเซียส ซึ่งห่าน้ำหนักที่เพิ่มขึ้นบนกระดาษกรอง
- VS, TVS = Volatile Solids, Total Volatile Solids** ตะกอนไวแลไทล์
หมายถึงตะกอนหรือปริมาณของแข็งทั้งหมดที่สลายกลายเป็นไอ (ระเหย) เมื่อเผาที่อุณหภูมิ 550° เซลเซียส เป็นเวลา 15 - 20 นาที ซึ่งส่วนใหญ่เป็นสารอินทรีย์ ส่วนตะกอนที่เหลืออยู่ไม่สลายไป เรียกว่า Fixed Solids ซึ่งส่วนใหญ่เป็นสารอนินทรีย์ ปริมาณของ VS บอกให้ทราบถึงปริมาณสารอินทรีย์ในน้ำทิ้งอย่างคร่าว ๆ
- VSS = Volatile Suspended Solids** ตะกอนแขวนลอยที่เป็นไวแลไทล์
หมายถึงส่วนของตะกอนแขวนลอยที่ระเหยไปเมื่อเผาที่อุณหภูมิ 550° เซลเซียส เป็นเวลา 15 - 20 นาที ส่วนใหญ่จะเป็นสารอินทรีย์ ส่วนตะกอนที่เหลือหลังจากการเผาเรียกว่า Fixed Solids ซึ่งส่วนใหญ่เป็นสารอนินทรีย์ ปริมาณ VSS แสดงถึงปริมาณเซลล์แบคทีเรียในน้ำทิ้งอย่างคร่าว ๆ
- BOD = Biochemical Oxygen Demand**
บีโอดี คือปริมาณของออกซิเจนทั้งหมดที่ถูกใช้โดยจุลินทรีย์ (microorganism) ในการย่อยสลายอินทรีย์สารที่มีอยู่ในน้ำทิ้งที่อุณหภูมิ 20° เซลเซียส เป็นเวลา 5 วัน

COD = Chemical Oxygen Demand

ซีโอดี หมายถึงปริมาณออกซิเจนทั้งหมดที่ถูกใช้ในการย่อยสารอินทรีย์และอินทรีย์ทั้งหมดที่มีอยู่ในน้ำทิ้ง โดยออกซิเจนที่ได้มาจาก Strong oxidizing agent โดยปกติค่า COD จะสูงกว่าค่า BOD เสมอ

Total-N = Total Nitrogen

หมายถึงไนโตรเจนทั้งหมดที่มีอยู่ในน้ำโสโครก มักอยู่ในรูปของสารอินทรีย์ (Organic nitrogen) รวมกับแอมโมเนียไนโตรเจน (Ammonia-nitrogen) ไนโตรเจนเป็นธาตุที่จำเป็นสำหรับการเจริญเติบโตของสิ่งมีชีวิต ดังนั้น ในระบบกำจัดน้ำโสโครกโดยวิธีชีววิทยาซึ่งใช้แบคทีเรียเป็นตัวย่อยสลายสิ่งสกปรกในน้ำ จำเป็นต้องมีปริมาณไนโตรเจนมากพอสำหรับการเจริญเติบโตได้เต็มที่ของแบคทีเรีย อัตราส่วน BOD : N : P ควรเป็น 100 : 5 : 1 (สำหรับแบคทีเรียที่ต้องใช้ออกซิเจน)

Total P = Total Phosphorus

ฟอสฟอรัส เป็นธาตุสำคัญในการเจริญเติบโตของจุลินทรีย์ นอกเหนือจากไนโตรเจนในขบวนการกำจัดน้ำทิ้งแบบใช้ออกซิเจน จึงจำเป็นต้องใช้ฟอสฟอรัสเพื่อการเจริญเติบโตของแบคทีเรียโดยทั่วไปอัตราส่วน BOD : N : P ควรเป็น 100 : 5 : 1 ในน้ำทิ้งบางแห่งมีปริมาณฟอสฟอรัสไม่พอจำเป็นต้องเติมฟอสฟอรัสลงไป โดยมากเติมลงไปในรูปแบบสารประกอบอินทรีย์ เช่น พวาก poly-phosphate

HRT = Hydraulic Retention Time

เวลาที่น้ำทิ้งอยู่ในระบบกำจัด (เวลากักน้ำทิ้ง)

SRT = Solid Retention Time, Sludge age

เวลาเก็บกักตะกอน หมายถึงเวลาที่แบคทีเรียใช้ในการทำลายอินทรีย์สารในช่วงระยะเวลาหนึ่ง ค่า SRT จะสูงกว่า HRT มาก เพราะมีการหมุนเวียนนำตะกอนแบคทีเรียไปใช้ในระบบกำจัดอีก แต่สำหรับ Batch Process นั้น ค่า SRT จะเท่ากับ HRT