

การศึกษาเพื่อเบริ่บมเพิ่มประสิทธิภาพในการกำจัดนำทึ้งของ
ใบโอดิสซ์ และลับ เมอครัม



นายพิพัฒน์ ภูริปัญญาคุณ

002049

วิทยานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาวิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต

ภาควิชาวิศวกรรมสุขาภิบาล

บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

พ.ศ. 2523

I ๔๖๖๘๖๙๙

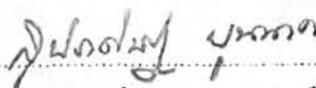
A COMPARATIVE STUDY OF WASTE WATER TREATMENT EFFICIENCY OF
THE BIO DISC AND SUBMERGED DRUM

Mr. Pipat Pooripanyakun

A Thesis Submitted in Partial Fulfillment of the Requirements
for the Degree of Master of Engineering
Department of Sanitary Engineering
Graduate School
Chulalongkorn University
1980

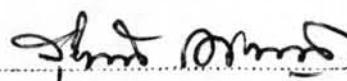
หัวขอวิทยานิพนธ์ การศึกษาเพื่อเปรียบเทียบประสิทธิภาพในการกำจัดนำทึ้ง
 ของ ใบโอกลิส์ และสับเมอกรัน
 โดย นายพิพัฒน์ ภูรินทร์ญาคุณ
 แผนกวิชา วิศวกรรมสุขาภิบาล
 อาจารย์ที่ปรึกษา ศาสตราจารย์ ดร.สุรินทร์ เศรษฐมนิค

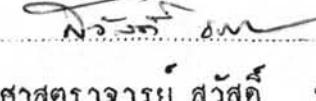
บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย อนุมัติให้นบวิทยานิพนธ์
 เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญามหาบัณฑิต

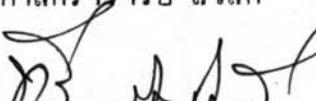

 คณบดีบัณฑิตวิทยาลัย
 (รองศาสตราจารย์ ดร.สุประคิรด์ บุนนาค)

คณะกรรมการสอนวิทยานิพนธ์


 ประธานกรรมการ
 (รองศาสตราจารย์ วีระวรรณ ปัทมาภิรักษ์)


 กรรมการ
 (ศาสตราจารย์ ดร.สุรินทร์ เศรษฐมนิค)


 กรรมการ
 (รองศาสตราจารย์ สวัสดิ์ ธรรมิกรักษ์)


 กรรมการ
 (ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ที. จิตไนครี)

ลิขสิทธิ์ของบัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

หัวข้อวิทยานิพนธ์

การศึกษาเพื่อเปรียบเทียบประสิทธิภาพในการกำจัดน้ำทึบของไนโอดิสช์ และสับเมอจาร์ม

ชื่อนิสิต

นายพิพัฒ์ ภูริปัญญาคุณ

อาจารย์ที่ปรึกษา

ศาสตราจารย์ ดร. สุรินทร์ เศรษฐมนิท

ภาควิชา

วิศวกรรมสุขาภิบาล

ปีการศึกษา

2523

บทคัดย่อ



น้ำทึบจากโรงงานผลิตเท้าหูมีสารอินทรีย์อยู่ในน้ำทึบมาก มีปริมาณและ 5 – 10 ลบ. เมตร ค่าความสกปรกชีโอดี (COD) อยู่ระหว่าง 1,000 – 10,800 มก./ลิตร มีค่าบีโอดี (BOD) เฉลี่ย 3,680 มก./ลิตร เปรียบเทียบกับไนโอดิสช์ของน้ำทึบจากชุมชนเท่ากันจำนวนประชากร 550 คน เมื่อพิจารณาถึงปริมาณน้ำทึบจำนวนไม่มาก คุณภาพของน้ำทึบที่บ้านระบบกำจัดที่ทองการความสะอาด และประยุกต์ ในการควบคุมคุณภาพโดยใช้ bio disc และ submerged drum โดยควบคุมความเข้มข้นของน้ำทึบก่อนเข้าระบบกำจัดให้มีค่า BOD ประมาณ 1200 มก./ลิตร และรักษาสภาพที่แท้จริงของความเป็นกรดค้าง โดยไม่ได้เพิ่มอาหารเสริมสร้างเมืองจากมืออยู่อย่างเพียงพอแล้วในน้ำทึบ เคิม

การทดลองไก่ทำที่ภาควิชาวิศวกรรมสุขาภิบาล จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย เพื่อเปรียบเทียบประสิทธิภาพการทำงานโดยไก่ กับไก่สับเมอจาร์ม ไก่เกระยะ เวลา เก็บกักความเร็วอนในการหมุนและพื้นที่ผิวของตัวถังยีค เกาะ สามารถสรุปได้ว่า ประสิทธิภาพของ submerged drum กีกว่า bio disc เพราะว่ามีพื้นที่ผิวของตัวถังมากกว่า ทำให้มีความสามารถเพิ่มออกซิเจนในน้ำทึบไก่ กีกว่า เป็นผลให้ประสิทธิภาพการกำจัด COD และ Total-N กีกว่ากัน การเพิ่มออกซิเจนในน้ำทึบแปรผันตามความเร็วอนของตัวถังยีค เกาะ และระยะเวลา เวลา เก็บกัก แต่จะแปรผันกลับกัน organic loading โดย volumetric loading จะมีผลต่อการออกซิเจนในน้ำทึบมากกว่า areal loading ประสิทธิภาพการลด COD และ total-N จะแปรตามความสามารถในการเพิ่มออกซิเจนใน

น้ำทึ้ง ความเร็วอนซของตัวกลางยีค เกาะ ไม่มีผลมากนักต่อปริมาณตะกอนแขวนลอยในน้ำทึ้งที่ออกจากระบบก้าจก เมื่อเปรียบเทียบกับ organic loading

ระยะเวลาเก็บกักที่เหมาะสมของ bio disc และ submerged drum ประมาณ 6 ชม. ประสิทธิภาพการลด COD มีค่าประมาณ 90% เมื่อ volumetric loading มีค่า 6.142 และ 6.932 กก. COD/ลบ.ม./วัน ตามลำดับ ทำให้ออกซิเจนในน้ำทึ้งที่ออกจากระบบมีค่า 2.28 และ 4.73 มก./ลิตร และตะกอนแขวนลอยที่ออกจากระบบมีค่า 39 และ 15 มก./ลิตร ตามลำดับ ประสิทธิภาพการลด COD แตกต่างกันอย่างมากทุกความเร็วอนซที่ 5, 10 และ 15 รอบ/นาที คือ 90% ของ bio disc และ 93% ของ submerged drum อัตราการเพิ่มออกซิเจนในน้ำทึ้งเมื่อเปลี่ยนความเร็วอนซจาก 5 เป็น 10 รอบ/นาที จะสูงกว่าเมื่อเปลี่ยนจาก 10 เป็น 15 รอบ/นาที อัตราส่วนระหว่างพื้นที่ผิวตัวกลางของ submerged drum กับ bio disc ที่ใช้ในการทดลองมีค่า 1.55 หลังจากที่ลดพื้นที่ผิวตัวกลางของห้องสองชนิด จนอัตราส่วนมีค่า 1.20 ทำให้ areal loading ของ bio disc สูงกว่า submerged drum 18% และ volumetric loading ของ bio disc ที่กว่า submerged drum 15% เป็นผลให้ออกซิเจนในน้ำทึ้งที่ออกจากระบบก้าจกมีค่าใกล้เคียงกันทำให้ประสิทธิภาพการลด COD และ Total-N ไม่แตกต่างกันอย่างเห็นชัด เมื่อเปรียบเทียบกับ bio disc มีค่า 1.55

Thesis Title A Comparative Study of Waste Water Treatment
 Efficiency of The Bio Dics and Submerged Drum
Name Mr. Pipat Pooripanyakun
Thesis Advisor Professor Surin Setamanit, Ph.D.
Department Sanitary Engineering
Academic Year 1980

ABSTRACT

Daily volume of effluent of wastewater from each soya-bean cake factories containing high organic compound, was between 5- 10 m³. The COD of raw waste was in the range of 1,000 - 10,800 mg/l and had an average BOD of 3,680 mg/l when compared with BOD of domestic waste was equivalent to a population of 550. Considering tha small quantity of flow, the expected quality of treated effluent, the flexibility and economy in maintenance also the odour and fly problems; the study was conducted to determinethe efficiencies of biological treatment using the bio disc and submerged drum with the BOD of the influent controlled at approximately 1,200 mg/l and maintained the actual pH of raw waste without nutrients additional as the waste itself has adequate nutrients in it.

Experiments were run at sanitary Engineering Department, Chulalongkorn University to make a comparative study of the efficiencies of two types of media by varying the independent

variables such as detention time, revolution speed and the surface area of contacting media. It was found that the treatment efficiency of submerged drum was better than bio disc. Because of its greater surface area, dissolved oxygen of submerged drum effluents were higher than those of the bio disc and the overall efficiency of COD and Total-N removal were also higher. It was noted that the increased dissolved oxygen of wastewater was directly proportion to the revolution speed of contacting media and detention time, but inversely proportional to organic loading while volumetric loading affected the dissolved oxygen rather than areal loading. The reduction of COD and Total-N were directly proportional to the capacity of dissolved oxygen in the wastewater. Compared with the organic loading, the revolution speed of contacting media had no significant effect on the effluent suspended solids.

It was found that the optimum detention times of the bio disc and the submerged drum were approximately 6 hours and also the efficiency of COD removal of both were approximately 90% when volumetric organic loading were 6.142 and 6.932 kg COD/m³/day respectively. Under the above condition, the effluent dissolved oxygen were 2.28 and 4.73 mg/l and the effluent suspended solids were 39 and 15 mg/l respectively. The COD reduction did not vary significantly with revolution speeds at 5, 10 and 15 rev./min. i.e. the COD removal were 90% of bio disc and 93% of submerged drum.

Varying revolution speed from 5 to 10 rev./min. would affect the higher rate of increase of DO than from 10 to 15 rev./min. The ratio between surface area of submerged drum to bio disc from the experiment was 1.55. When the surface area of both media were reduced to the ratio of 1.20 causing the areal loading of bio disc to be 18% more than that of the submerged drum (while in term of volumetric loading, it would be 15% lower). The effluents DO of both bio disc and submerged drum were more or less the same. This caused the COD and the Total-N efficiencies to be only slightly different as was the case when the ratio was 1.55, when the difference became significant.



กิติกรรมประกาศ

ผู้วิจัยขอขอบพระคุณ ศาสตราจารย์ ดร.สุรินทร์ เกเรนูนานิพัช ซึ่งเป็นอาจารย์
ผู้ควบคุมการวิจัย ที่ได้ให้คำแนะนำ เป็นที่ปรึกษา ตลอดจนตรวจและแก้ไขงานวิทยานิพนธ์
สำเร็จลุล่วงไปด้วยดี และขอขอบพระคุณ รองศาสตราจารย์ วีรวรรณ ปัทมาภิรักษ์
ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.สุรพล สายพานิช และคณาจารย์ในแผนกวิชาศึกษาธิการและสุขภาพนิเวศ
ทุกท่าน ที่ได้กรุณาริบบที่คำแนะนำและช่วยเหลือต่างๆ ขอขอบคุณอาจารย์สุเทพ สิริวิทยา-
ปกรณ์ อาจารย์ชวัญชัย สุวรรณลัมกุล คุณไกรสร อุ่นรัตน์ คุณอุสาหะ คันธุลิน
คุณสมบัติ คัตกะพันธ์ และเพื่อนๆ ที่ให้ความช่วยเหลือและให้กำลังใจ

อนึ่ง ผู้วิจัยได้รับทุนอุดหนุนการศึกษาและการทำวิทยานิพนธ์ จากโครงการพัฒนา
มหาวิทยาลัย ของสภากาชาดแห่งชาติ ซึ่งเป็นปัจจัยสำคัญที่ทำให้การวิจัยสำเร็จลุล่วง
ไปได้ จึงขอแสดงความขอบคุณมา ณ โอกาสลื้นๆ

สารบัญ

หน้า

บทคัดย่อภาษาไทย	๑
บทคัดย่อภาษาอังกฤษ	๒
กิจกรรมประจำ	๓
รายการตารางประจำ	๔
รายการรูปประจำ	๕
ความหมายของสัญลักษณ์ค้าง ฯ	๖
บทที่	
1. บทนำ	
1.1 กล่าวโภคทั่วไป	1
1.2 จุดประสงค์ของการวิจัย	3
1.3 ขอบเขตงานวิจัย	3
2. การกำจัดด้วยแบบ Rotating Biological Contactor (RBC)	
2.1 วิัฒนาการของ Rotating Biological Contactor	5
2.2 การ เติมอากาศและการถ่ายเทน้ำ	7
2.3 ผลการวิจัยเกี่ยวกับ Rotating Biological Contactor	12
3. ทฤษฎีของ Rotating Biological Contactor System	
3.1 ทฤษฎีที่เกี่ยวข้อง	31
3.2 ปฏิกิริยาของ Rotating Biological Contactor	35
3.3 องค์ประกอบที่เกี่ยวข้องการทำงานของระบบ RBC	41
3.3.1 ผลของ organic loading rate	42
3.3.2 ผลการเพิ่มพูนที่นิ่วของคัวคลาด	42
3.3.3 ผลของ จำนวนส่วนที่นิ่วของคัวคลาด	43
3.3.4 ผลของความเร็ว การหมุนรอบคัว เองของคัวคลาด	43



สารบัญ
(ทอ)

หน้า

3.3.5	ผลการทำงานของส่วน เคิมอากาศร่วมกับส่วน ยอยตะกอน	44
3.3.6	ผลของอุณหภูมิ	45
3.4	ข้อคิดจะข้อเดียวกัน RBC เมื่อเทียบกับระบบกำจัดน้ำอัน	45
3.4.1	คำใช้จ่ายและคำคำเนินงาน	45
3.4.2	การนำร่องรากษากา	46
3.4.3	ความต้องการพลังงานขั้น เคลื่อน	46
3.4.4	ความยากง่ายในการทำงาน	46
3.4.5	ความสามารถในการรับปริมาณน้ำทึบ	47
3.4.6	ความสามารถในการทนทานทดสอบ shock loading	47
3.4.7	ปริมาณตะกอนที่เกิดขึ้น	48
3.4.8	อาหารเสริมสร้าง	48
4.	การคำเนินการวิจัย	
4.1	การออกแบบการทดลอง	49
4.2	การเตรียมตัวอย่างน้ำทึบ	52
4.2.1	คุณลักษณะของน้ำทึบ	52
4.2.2	การปรับปรุงตัวอย่างน้ำทึบก่อนการทดลอง	57
4.2.3	ขั้นตอนการทดลองก่อนการวิเคราะห์	59
4.3	เครื่องมือและอุปกรณ์ที่ใช้ในการทดลอง	59
4.4	แผนการทดลองและการวิเคราะห์	61

สารบัญ (หน)	หนา
4.4.1 ขั้นตอนการทดลอง	61
4.4.2 การวิเคราะห์ผลการทดลอง	61
5. ผลการทดลองและข้อคิดเห็น	
5.1 ลักษณะทางกายภาพของผลการทดลอง	63
5.5.1 ความหนาของเมือกชุลินทรีย์	63
5.5.2 ความเปลี่ยนแปลงสีของเมือกชุลินทรีย์	66
5.5.3 พองอากาศที่เกิดขึ้น	66
5.2 ประสิทธิภาพแพลตฟอร์มของ bio disc และ submerged drum	66
5.3 ประสิทธิภาพการกำจัดน้ำทึบเนื่องจาก volumetric organic loading	73
5.3.1 การเพิ่มอีอกซิเจนในน้ำทึบ	73
5.3.2 อัตราส่วน BOD/COD ของน้ำทึบออกจาก ระบบกำจัด	77
5.3.3 ประสิทธิภาพการลด COD	77
5.3.4 ประสิทธิภาพการลด Total-N	82
5.3.5 ตะกอนชุลินทรีย์ในน้ำทึบที่ออกจากระบบกำจัด	82
5.3.6 การเลือกระยะเวลาเก็บกักที่เหมาะสม	84
5.4 ประสิทธิภาพการกำจัดน้ำทึบเนื่องจากความเร็วของ ของวัสดุปีกเกะ	87
5.4.1 การเพิ่มอีอกซิเจนในน้ำทึบ	87
5.4.2 ประสิทธิภาพการลด COD	87

สารบัญ

(ต่อ)

หน้า

5.4.3 ประสิทธิภาพการลด Total-N	89
5.4.4 ค่ากอนจุลินทรีย์ในน้ำทึ้งที่ออกจากระบบกำจัด	89
5.4.5 การเลือกความเร็วของวัสดุคึกเคาะที่เหมาะสม	92
5.5 ผลกระทบต่อระบบกำจัดน้ำทึ้ง เมื่อคลื่นที่บ่อบัวคล่องยึดเคาะ	94
5.5.1 การเพิ่มอีอกซิเจนในน้ำทึ้ง	95
5.5.2 ประสิทธิภาพการลด COD	96
5.5.3 ประสิทธิภาพการลด Total-N	96
5.5.4 ค่ากอนจุลินทรีย์ในน้ำทึ้งที่ออกจากระบบ	99
5.5.5 ข้อเปรียบเทียบ เมื่อคลื่นที่บ่อบัวคล่องยึดเคาะ	99
6. สูตรปัจจัยทางเคมี	104
7. ขอเสนอแนะการวิจัยขั้นต่อไป	107
เอกสารอ้างอิง	108

ภาคผนวก

ตารางที่ ผ.1 ประสิทธิภาพในการกำจัดน้ำทึ้งจากโรงกลิตเต้นท์ ค้ายใบโอดิสช์ และสับเมอจาร์ม	116
ตารางที่ ผ.2 แสดงผลการกำจัดน้ำทึ้งในช่วงเสถียร (steady state) ในแต่ละช่วงการทดลอง	122
ตารางที่ ผ.3 แสดงความสัมพันธ์ระหว่าง BOD และ COD แต่ ละช่วงการทดลอง	125
ตารางที่ ผ.4 ผลการทำงานอย่างย่อ ๆ ของ biological filters ชนิดคง ๆ	127

สารบัญ

(คบ)

หน้า

รูปที่ บ.1-9 มันทึกการทำงานของ Bio Disc และ Submerged Drum ในการกำจัดน้ำทึบจากโรง ผลิต เท่าที่ ลดลงความแปรปรวนของ pH , DO. และ SS. ในช่วงระยะเวลาของการทดลองครั้งที่ 1-8	129
ประวัติ	138

รายการตารางประกอบ

หน้า

ตารางที่

4.1 รายละเอียดเครื่องมือที่สร้างขึ้นมาเพื่อทดลอง	54
4.2 ส่วนประกอบต่าง ๆ ที่มีอยู่ในถังเหลือง (น.น.แห้งสนิท) โดยประมาณ	56
4.3 คุณสมบัติของน้ำทึบจากโรงปฏิเศษหัว	58
5.1 กรณีลักษณะของการกำจัดน้ำทึบในแท่ลซ่อง (Compartment) ของ bio disc และ submerged drum	69
5.2 เปรียบเทียบการกำจัดน้ำทึบของ bio disc และ submerged drum ที่เวลาเก็บกักต่าง ๆ	70
5.3 ผลการทดลองเพื่อศึกษาต่อค่า DO และการเก็ง Nitrification ของ bio disc และ submerged drum ที่เวลาเก็บกักต่าง ๆ	74
5.4 ค่าตัวแปรในการทดลองของ bio disc 8 การทดลอง	75
5.5 ค่าตัวแปรในการทดลองของ submerged drum 8 การทดลอง	76
5.6 แสดงความสัมพันธ์ระหว่าง detention time, volumetric loading และ effluent BOD/COD ในแท่ลซ่องและการทดลอง	79

รายการรูปประกอบ

หน้า

รูปที่

2.1	ແສຄງ Schematic Representation of Interfacial Mass Transfer	9
2.2	ແສຄງ Material Balance of COD in the Biological Disc Filter Unit	19
3.1	ແສຄງ Schematic Diagram of Trickling Filter Process	32
3.2	ແສຄງ Schematic Diagram of Waste Stabilization by Rotating Biological Contactor and Anaerobic Digestion	34
3.3	ແສຄງ Material Balance in Slime Layer and Liquid Bulk	38
4.1	ດັກໝະນະຂອງ Rotating Biological Contractor Units ที่ໃຊ້ໃນກາրທຄລອງ	50
4.2	ຮາຍລະເບີຍຄຂອງ Bio Disc ที่ໃຊ້ໃນກາรທຄລອງ	51
4.3	ຮາຍລະເບີຍຄຂອງ Submerged Drum ที่ໃຊ້ໃນກາรທຄລອງ	53
4.4	ດັກໝະກາຣຕິກຕັ້ງ Bio Disc ແລະ Submerged Drum ที่ໃຊ້ໃນກາรທຄລອງ	55
4.5	ທີ່ສໍາຫັກກາຣໄລດຂອງນໍ້າທັງ	60

รายการรูปประกอบ
(คด)

หน้า

รูปที่

5.1 ลักษณะของ Biomass ที่เก็บบน Media ใหม่ของ Bio Disc หลังจากเลี้ยงครัวน้ำเสีย 5 วัน	64
5.2 ลักษณะของ Biomass บน Bio Disc และ Scum ที่เกิดในชุด Steady State	64
5.3 ลักษณะของ Biomass บน Submerged Drum และ Scum ที่เกิดในชุด Steady State	65
5.4 ลักษณะของ Biomass บน Submerged Drum และ Scum ที่เกิดในชุด Steady State เมื่อ Voerload	65
5.5 ลักษณะของ Biomass และฟองที่เกิดใน Submerged Drum ในช่องแรก ๆ เมื่อเพิ่มความเร็วของการหมุน	67
5.6 ผลของระยะเวลาถักเก็บในแต่ละช่อง (Compartment) ของ BBC ต่อ DO. ในช่องและ pH ที่ออกจาก RBC	70
5.7 ผลของระยะเวลาถักเก็บในแต่ละช่อง (Compartment) ของ RBC ต่อ COD ที่ออกจาก RBC และประสิทธิภาพในการกำจัด Total COD	71
5.8 ผลของ Volumetric Loading ต่อ DO. ที่ออกจาก RBC (5 rpm)	78
5.9 ความสัมพันธ์ระหว่าง Volumetric Loading และระยะเวลาถักเก็บ และผลต่อ BOD/COD ที่ออกจาก RBC (5 rpm)	80

รายการรูปประกอบ

(กอ)

หน้า

รูปที่

5.10 ผลของ Volumetric Loading ต่อประสิทธิภาพในการกำจัด COD (5rpm)	91
5.11 ผลของ Volumetric Loading ต่อประสิทธิภาพในการกำจัด Total Nitrogen (5rpm)	83
5.12 ผลของ Volumetric Loading ต่อตะกอนแขวนลอยที่ออกจาก RBC (5rpm)	85
5.13 ผลของความเร็วอบของการหมุนต่อ DO. ที่ออกจาก RBC	88
5.14 ผลของความเร็วอบของการหมุนต่อประสิทธิภาพในการกำจัด COD	90
5.15 ผลของความเร็วอบของการหมุนต่อประสิทธิภาพในการกำจัด Total Nitrogen	91
5.16 ผลของการเปลี่ยนความเร็วอบของการหมุนต่อประสิทธิภาพในการกำจัดตะกอนแขวนลอย	93
5.17 ผลของ Areal Loading ต่อ DO. ที่ออกจาก RBC (หลังจากลดพื้นที่ผิวของตัวกลาง)	97
5.18 ผลของการเปลี่ยนความเร็วอบของการหมุนต่อประสิทธิภาพในการกำจัด COD (หลังจากลดพื้นที่ผิวของตัวกลาง)	98
5.19 ผลของการเปลี่ยนความเร็วอบของการหมุนต่อประสิทธิภาพในการกำจัด Total-Nitrogen (หลังจากลดพื้นที่ผิวของตัวกลาง)	100
5.20 ผลของการเปลี่ยนความเร็วอบของการหมุนต่อประสิทธิภาพในการกำจัด SS. (หลังจากลดพื้นที่ผิวของตัวกลาง)	101

ความหมายของศัพท์ภาษาไทย ๆ

A = the surface area in each stage , cm^2 .

A_d = the cross sectional area through which the diffusion takes place , cm^2 .

$\frac{A}{V}$ = the areal density ,

= $\frac{\text{total surface area of contact media}}{\text{total volume of the liquid bulk}}$, $\frac{\text{cm}^2}{\text{cm}^3}$

Areal loading = $\frac{\text{influent organic matter}}{\text{surface area of contact media-day}}$, $\frac{\text{kg}}{\text{m}^2 - \text{d}}$

B = the density coefficient, dependent upon the type of microorganism attached to the contact media.

BOD = Biochemical Oxygen Demand , 5 days at 20°C , mg/l.

C = the concentration of the gas in the liquid bulk, mg/l.

C_s = the saturation concentration of the gas in the liquid, mg/l.

COD = Chemical Oxygen Demand, mg/l.

D_g = the coefficient of diffusivity through the gas film , $\text{cm}^2/\text{sec.}$

D_L = the diffusion coefficient , $\text{cm}^2/\text{sec.}$

DISC = Bio Disc.

DO = Dissolved Oxygen , mg/l.

DRUM = Submerged Drum.

d = day

$\frac{dc}{dy}$ = the concentration gradient perpendicular to the cross section area, $\text{mg/cm}^3\text{-cm}$.

$\frac{dL}{dt}$ = the rate of COD removal

eff. = effluent

f = the activity coefficient

inf. = influent

K_g = $\frac{Dg}{Yg}$, the gas film diffusion coefficient, cm/sec.

K_L = $\frac{D_L}{Y_L}$, the liquid film coefficient, cm/sec.

K_{La} = $K_L \frac{Ad}{V}$ = the overall film Coefficient, sec^{-1}

K's = constants

L = the substrate concentration, mg/l

MLSS = Mixed Liquor Suspended Solids, mg/l

N = the mass transfer per unit time, mg/l

$\text{NH}_3\text{-N}$ = ammonia nitrogen, mg/l

NO_2^- -N = nitrite nitrogen , mg/l

NO_3^- -N = nitrate nitrogen , mg/l

Org-N = organic nitrogen , mg/l

Oxidized Nitrogen = NO_2^- -N + NO_3^- -N , mg/l

P = the partial pressure of the particular gas in the atmosphere , mm Hg.

P_g = the partial pressure of gas in the gas bulk at saturation, mm Hg.

q = the flow rate

RBC = Rotating Biological Contactor

r = the frequency of renewal of the solute of the concentration C with C_s on the film exterior.

r_d = the rate of substrate degradation , hr⁻¹

S = the specific surface = surface area of media
volume of media

SS = suspended solids , mg/l

S(L) = the suspended solids concentration , mg/l

Tot-N = Total Kjeldahl Nitrogen = Org-N+NH₃⁻-N ; mg/l

t = time , sec.

V = the volume of liquid bulk ; the volume of the stage ; cm³.

V_m = the volume of the contact media.

Vol. loading = volumetric loading

$$= \frac{\text{influent organic matter}}{\text{volume of net aerobic chamber-day}} = \frac{\text{kg}}{\text{m}^2 \cdot \text{d}}$$

V_t = the volume of the tank

X = the microorganism concentration , mg/l

y_g = the gas film thickness , cm.

y_L = the liquid film thickness , cm.

α = the oxygen transfer efficiency

β = the coefficient of aeration

θ = the detention time

δ = the slime thickness through which oxygen and substrate mass transfer is not limiting , cm.