

国立公衆衛生院 正 田中 勝
 福岡大学 正 花嶋正孝
 “ 正 松藤康司
 国立公衆衛生院 正 南畑祥一
 東京理科大学 正 左合正雄

1. はじめに 廃棄物埋立における環境影響予測の取り組みが各分野で開始されているが予測のための基礎データは極めて少ないのが現状である。特に、最近の新しい埋立構造における廃棄物の経時変化や、経時変化と短期間に把握するための実験手法は確立されていない。こうレレなぐ、廃棄物埋立における環境影響予測手法を体系化するためには、過去の研究の流れや、研究レベルの集約を行うと同時に、廃棄物の埋立特性と測定するための埋立場のモデル化が必要といえよう。

本論では、環境影響予測のための実験的手法の予初めとして、「廃棄物埋立の模型化」を目的として実験を行い、若干の知見を得たので、その報告を行う。

2. 準好気性埋立による実験的研究

2.1 実験目的 全国の埋立処分場は、大中小規模を合せると、実に 2300ヶ所あるといわれ、埋立は依然として重要な問題となっている。一方、廃棄物の埋立処分技術については、技術開発の進捗が目立ち、埋立処分場周辺の住民からの苦情が為述している。そこで埋立場の考え方として、従来のような廃棄物の投棄場という考え方にとどまらず、廃棄物の早期劣化をはかり、周辺環境に悪影響を及ぼさない埋立場を考え、これを科学的にとらえたものが「埋立構造」である。この埋立構造の中で、埋立場の早期劣化と浸出汚水処理の立場から「準好気性埋立」が注目されているが、未だその分解メカニズムは解明されていない。こうレレ中心、準好気性埋立のメカニズムを解明するため、準好気性埋立、及び嫌気性埋立の模型槽を構築し、実験を行った。

2.2 実験方法

(1) 模型装置 廃棄物の埋立特性、とくに埋立構造による経時的埋立特性を解明するため、「廃棄物埋立模型槽」を8基製作レレ。この模型槽は準好気性埋立と嫌気性埋立を比較できる装置である。模型槽のうち、準好気性槽は、集水管を常時開口、嫌気性槽は常時閉じ、屋内に設置レレ。また準好気性槽、嫌気性槽各々4基は実験開始後1ヵ月、3ヵ月、6ヵ月、1年後に解体し、経時的な分解過程がみられるようレレ。

(2) 実験条件 実験に供レレごみの組成は、厨芥25%、プラスチック22%、紙・木・布30%、不燃物8%、その他15% から得た一般廃棄物で、プラスチックと紙・木・布の含有率の高いごみである。含水率は70.4%と高含水率で夏期、特有の性質をもつものである。ごみは破砕機で粉砕して、ごみ質が均一になるようレレ混合レレ後、重量を秤量レレ、模型槽に充填レレ。準好気性槽、嫌気性槽の充填量、

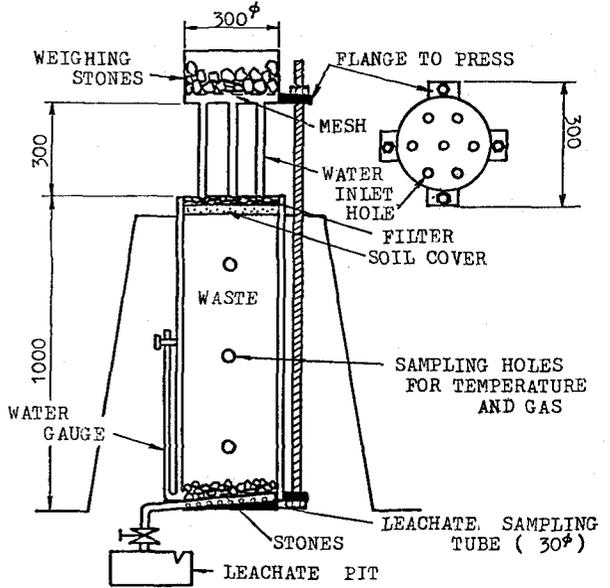


図1. 準好気性埋立模型槽

充填条件などは表1に示す通りであり、単位体積重量を1.1 t/m³程度とした。一般的には、生ごみ主体の廃棄物の埋立における単位体積重量は、埋立初期においては、0.8 t/m³程度であるが、

COLUMN NO.	WASTE FILLED(kg)	SAND(kg)	DIA. x HEIGHT (cm x cm)	TOTAL DENSITY (t/m ³)	DENSITY OF WASTE(t/m ³)
7S-1	68.4	4.1	30x90	1.15	1.08
7S-2	65.1	3.8	30x90	1.09	1.02
7S-3	71.5	5.2	30x100	1.08	1.01
7S-4	72.6	4.6	30x100	1.09	1.03
7A-1	68.7	3.7	30x90	1.15	1.08
7A-2	66.1	4.8	30x90	1.14	1.04
7A-3	72.4	4.3	30x100	1.09	1.02
7A-4	71.7	3.9	30x100	1.07	1.01

経時的に分解が進み、沈下等が生じて単位体積重量は1.0 t/m³近くになる。そこで実験の性格上、最初から埋立後期にみられる単位体積重量に近づけて1.1 t/m³の条件で充填した。模型槽は屋内に設置し、週一回、実際に降った降雨量相当の水量を散水した。

表1 各槽の廃棄物充填条件

(3) 調査項目 調査項目として、槽内温度、沈下量の経時的变化、浸出污水の水質、浸出污水中の細菌叢内部物質変化を測定した。

2.3 実験結果及び考察

(1) 浸出污水水質 浸出污水水質の経時変化をみると、BOD、CODに関しては図2に示すようになる。おむろ好気性埋立において、埋立初期60000 ppmであったものが、充填後3ヵ月頃より徐々に減少し、4~5ヵ月後には6000~9000 ppmと約1/10程度まで低下している。しかし外気温の低下に伴って1ヵ月頃(充填後6ヵ月後)から再び水質は悪化し現在に至っている。一方、嫌気性埋立は、埋立時点からほとんど変化せず、70000 ppm前後と相変わらず、水質は悪い。CODに関しては、準好気性埋立と嫌気性埋立との差はみられ、準好気性埋立が嫌気性埋立の約半分の値を示している。またBODの減少する時期にCODも減少の傾向を示すが、その減少程度はBODに比べて小さい。pHの経時変化は、準好気性埋立で7.0~7.8の弱アルカリ性、嫌気性埋立で6.5~6.8の弱酸性を示し、準好気性埋立は、安定化のさだめがみられる。窒素系物質は、TNが準好気性埋立で2300 ppm、嫌気性埋立で5400 ppmと相変わらず相対的に高濃度である。全体的にみて、冬期において、水質の悪化がみられるが、これは、図3に示すように外気温の低下に伴って槽内温度も低下し、特に12月以後、10℃以下になって生物活動が弱まり、これに起因と考えられる。なお、槽内温度と分解の活性度の相関をみるために、模型槽の温度を20±2℃に制御して実験を11月から開始し、現在検討中である。沈下量は、6ヵ月後の準好気性埋立では8 cm、嫌気性埋立では2 cmであった。

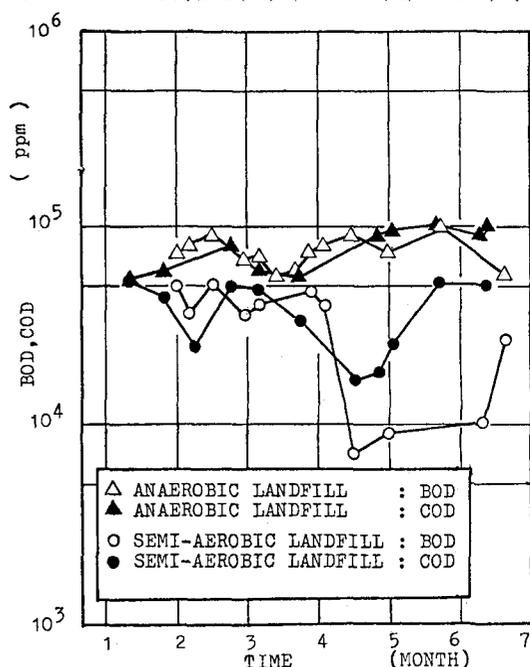


図2. 浸出液の水質 (BOD, COD)

(2) 内部物質変化 埋立廃棄物の内部変化をみるため、充填1ヵ月、3ヵ月、6ヵ月後に模型槽を解体して廃棄物の組成分析を行った。充填時における乾燥重量と解体時における乾燥重量の差が、分解した廃棄物量、分解の性能を示すものとしてその値の測定を行った。分解割合を示したものが図4である。準好気性埋立では、6ヵ月で10.8%が分解しているのに対し、嫌気性埋立では4.1%であり、準好気性条件下での分解

の程度は嫌気性に比べて約2.5倍である。さらに、分解して廃棄物の組成ごとの変化をみると、図5に示すように、「厨芥」の減少がみられるのに対し、「元の肥」は若干の増加傾向がみられる。

(3) 細菌叢 埋立の分解程度は、埋立初期の土壌微生物の活性程度によって左右されると考えられる。そこで、分解Xカキムを把握するために浸出汚水中の細菌叢について調査した。準好気性埋立の一般細菌数は、埋立初期1ヶ月後においては 10^6 個/mlであり、好気性埋立の菌数ライン上にある(図6)。

しかし、これは、充填時におけるごみの間隙中の空気の影響も考えられ、その後は、 10^6 個/mlをキープしている。嫌気性埋立では、初期 10^6 個/mlあったものが、経時的に徐々に減少し、6ヶ月後には 10^2 個/mlとなっている。これは、嫌気性分解に伴う脂肪酸の影響で、細菌が生育抑制されていると考えられ、以後、極めて緩慢な分解が予想される(図7)。一方、芽胞形成菌は、7ヶ月以後に準好気性埋立で 10^4 個/ml、嫌気性埋立で 10^6 個/ml

と、やはり、準好気性埋立が生物学的に安定に状態を分解しているといえる。一般に、好気性埋立条件では、嫌気性埋立に比べて、菌数の絶対数が少ないことが報告されているが、準好気性埋立でも、嫌気性埋立に比べて菌数の絶対数の多い傾向を示した。すなわち、図7に示すように、一般細菌数の560~2000倍、芽胞形成菌数の60~500倍であり、また、放線菌や糸状菌の菌数も多く、準好気性埋立でも微生物の活性が高いことも示している。

2.4 実験成果の要約 埋立構造、とくに、準好気性埋立構造による廃棄物の埋立特性が徐々に明らかになりつつあるが、これらについての実験によって得られ

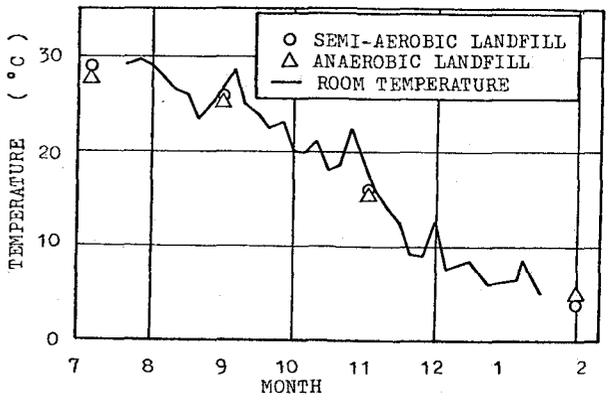


図3. 外気温と槽内温度

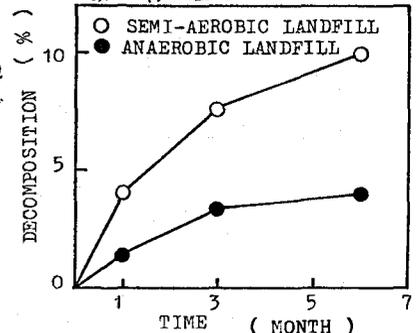


図4. 槽内廃棄物の経時的分解度

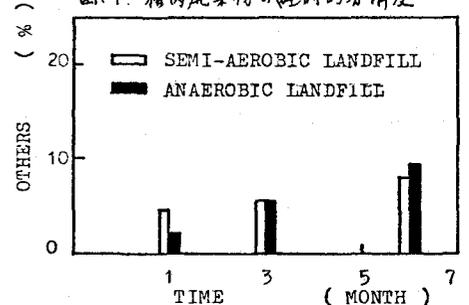
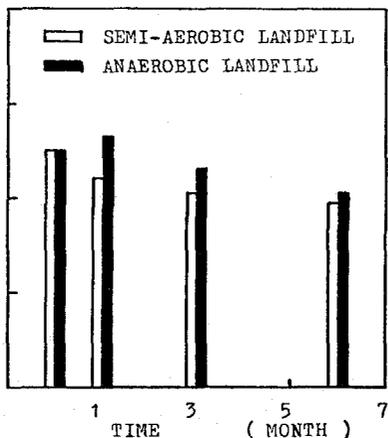


図5. 廃棄物の組成別経時変化

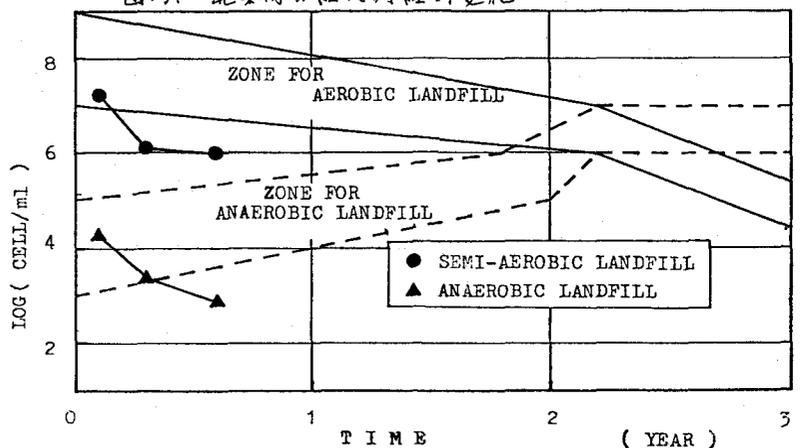


図6. 埋立構造による菌数の経時変化

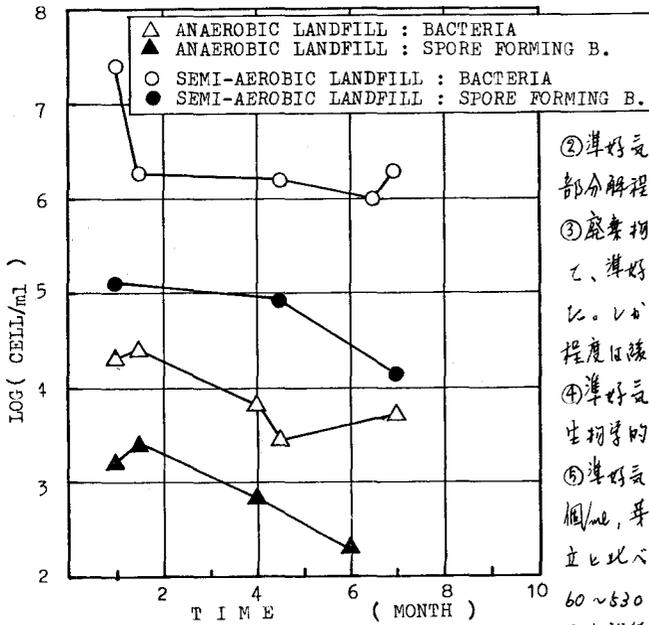


図7. 槽内廃棄物中の菌数

に成果をまとめるに次のようになる。

- ① 準好気性埋立小型模型槽で、準好気性埋立特性の解析が可能になった。
- ② 準好気性埋立は嫌気性埋立に比べ、浸出汚水水質や内部分解程度からみても、早期安定化がはかれる。
- ③ 廃棄物充填6ヵ月後における物質変化率、分解率に関して、準好気性埋立は10.8%、嫌気性埋立は4.1%であった。しかし、好気性埋立に比べると準好気性埋立の分解程度は緩慢である。
- ④ 準好気性埋立は、嫌気性埋立に比べ、総菌数が多く、生物学的活性が高い。
- ⑤ 準好気性埋立の充填6ヵ月後の菌数は一般細菌数が10⁶個/ml、芽胞形成菌数が10³個/mlである。また、嫌気性埋立に比べ一般細菌数が560~2000倍、芽胞形成菌数が60~530倍と菌数が多い。
- ⑥ 小型模型槽で埋立実験を行う場合、温度の制御、とくに冬期における温度の制御、保温が必要である。

以上の事より、準好気性埋立構造は、集水装置による通気によって、槽内の好気性領域を拡大し、微生物の活性を高めることにより、ごみの分解を促進し、槽内の早期安定化をはかる埋立構造と考えられる。

3. ごみの埋立特性試験装置の開発実験

3.1 実験目的
ごみの埋立処分において、二次公害対策上不利にならないような技術の開発、改良が望まれており、同時に、埋立の基礎となる廃棄物の埋立特性を知るための試験装置の開発が渴望されている。また、埋立てられた廃棄物の経時的変化が比較的簡単に、そして正確に把握できる試験装置の開発である。このような要請から、本研究の主目的は、埋立処分を前提とした場合のごみの特性として、何が最も重要なファクターであるかを明確にして、それらを把握するための試験装置を検討し、試験の機能条件などを整理し、一連のモデルを製作し、改良することにある。この種の装置によって、短期間に有機性廃棄物を分解させる手法が確立されるならば、廃棄物の埋立特性、また、浸出液の水質、廃棄物の分解性等、環境保全対策及び跡地利用に必要な基礎資料を短時間で提供することになる。

3.2 実験方法

(1) 供試試料
実験に用いたごみはI市において分別収集された一般都市ごみで、組成は、木くず、繊維くず、紙、屑芥、鉄、非鉄金属、土砂及びガラス、プラスチック。その他9項目に分類し、湿基準(%)を測定し、その後、破砕機で調整ごみを破砕シラマールとして(表2)。

(2) 実験装置
本装置は硬質透明の塩ビ管製で、ごみの特性変化を調べる目的と、必要装置の規模を決定する目的から、内径が300φ(No.1)、200φ(No.2)、120φ(No.3)の三種の装置を製作した。

装置は大別すると本体下部、本体、おもり台の三部分になる。本体下部は、本体を支える基台と浸出水のピット及び浸出水採取口からなり、採取口はバルブで開閉できる。実験では、ピット部にかり石を敷設した。また、図8のA部よりエアレーションすることで好気性の状態を作ることも可能にできる。(今回の実験では使用せず)本体はごみの充填部で最上部にはおもりガイドを設けた。実験ではサンプリング孔より熱電対を挿入し、槽内温

WOOD*	4890 g	4.5 %
CLOTH	1910 g	1.8 %
PAPER	47520 g	44.1 %
GARBAGE	46280 g	43.0 %
METAL	320 g	0.3 %
SAND, GLASS**	190 g	0.2 %
PLASTICS	2090 g	2.0 %
OTHERS***	4360 g	4.1 %
TOTAL	107550 g	100.0 %

表2. 試料ごみの組成
* 草むしり
** 細い土砂は勿地
*** 肉類を分別不可能
付ものは含む

度も測定した。おもり台は、充填ごみを圧するおもりのおもりを載せる台である。注水のごみ面に平均するように入力してある。以上三部分を組合わせた全体図を図8に示す。なお、ごみ沈下量は計測するため装置側面にはメジャーを取り付けた。

(1) 実験条件 ごみと実験装置に均一に充填して一定加圧した。(11.94 g/cm³)注水は平均降水量(1600 mm)より決まり水量の約3倍の水量を原則とし、充填ごみ量に比例するように調整して各自注水した。浸出汚水の水質分析は、セメント汚水が出始めてから週一回の割合で、BOD、COD、TOC、pH、を分析し、同時に浸出水量を計測した。CODa測定は過マンガン酸カリウム法を用いた。差温及び槽内温度は熱電対を用い連続測定した。沈下量の測定、浸出水の採取は注入時に行う。すなわち、浸出水と採取して浸注し、ごみ表面からの沈下量を計測した。槽内は嫌気性状態に近きものとして浸出水は採水するまで槽内に貯留した。実験条件は表3に整理する。

3.4 実験結果と考察 ごみ充填後8週間のデータを整理する。

(1) 温度変化 廃棄物の有機成分の分解とともに槽内温度の上昇が期待されるが本実験結果からみると差温は余り差は小さく(17.0℃~24.0℃)との差は最大の場合で約7.0℃であった。また、槽内温度は内径が大きい装置ほど高く、装置の大小が槽内温度上昇に影響を与える事があった。

(2) ごみ沈下量 沈下量は図9に示す。

沈下の傾向は装置の大小に無関係だが、小さい装置ほど沈下量が少しいは、側壁の影響によるものと思われる。

(3) BOD, COD, TOC 浸出水のBOD, COD, TOC, pHの測定値を図10, 図11に示す。定性的傾向は槽の大小と関係ないが、No.1槽ではBOD, CODも他に比べて大きく、沈下量、温度の結果から分解が他の比べて進んでいることがわかる。本実験装置槽は嫌気性状態に近いが、一般に嫌気性状態ではBOD, CODの値はpHと負の相関があると言われているが、本実験の場合、BOD, CODは減少傾向にありpHも7週間位までは減少している。pHの低さから判断するとごみの分解よりも、注水による流し流の影響が大きいものと推察される。なお、pHが低いのは高級脂肪酸等の抽出性有機酸に起因すると思われる。

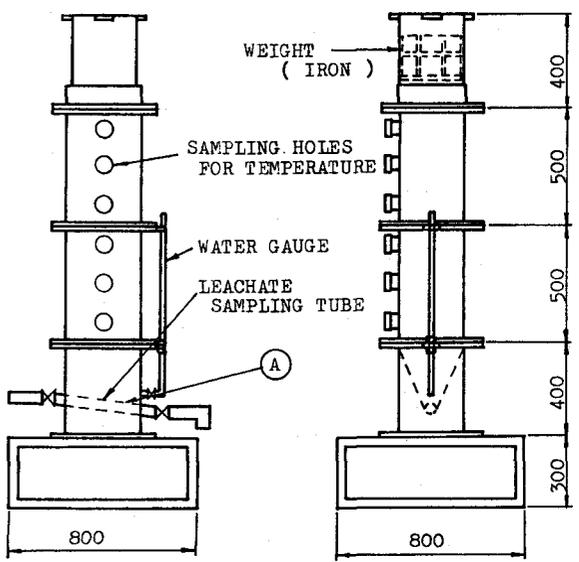


図8 実験装置全体図 (No.1)

COLUMN NO.	NO.1 (300φ)	NO.2 (200φ)	NO.3 (120φ)
VOLUME (ml) (HEIGHT 100cm)	70685.8	31415.9	11309.7
WASTES FILLED (kg)	20.5	9.25	3.00
DENSITY OF WASTE(g/cm ³)	0.290	0.294	0.265
COLUMN CROSS AREA(cm ²)	706.86	314.16	113.10
WEIGHT LOAD(kg) (COVER WEIGHT)	8.437 (6.25)	3.75 (3.25)	1.35 (1.35)
WATER SPRAYED (ml/DAY)	1000.0	451.0	146.0
HEIGHT FOR TEMPERATURE MEASUREMENT	42.5cm and 60.0cm ABOVE BOTTOM	35.0cm and 60.0cm ABOVE BOTTOM	35.0cm ABOVE BOTTOM

表3 各槽の実験条件

本実験で得られた知見を要約すると

- ① 槽の内径の大きさの違いによって沈下量に差が生じた。
- ② 少量の注水によってゴミ槽内に保留された水によるものと思われる沈下が埋立初期に観察された。
- ③ 少量の注水によって層内の分解性基質が洗い流された。
- ④ BOD, COD等の有機物分解の变化は短期的には各槽ごとの特徴は見られなかった。

以上の結果にもとづいて、今後改善すべき装置、実験手法としては

- ① 実験槽の保温に工夫が必要である。
- ② 実験槽の側壁とゴミとの間の抵抗力により沈下が妨げられるので、壁面の影響を無視できる大きさの径を考へねばならない。

③ 実験期間の短縮のための過度の条件設定(降雨量の増大)は生物分解を主体とした分解実験では不可能であるので適正条件で実験を行う必要がある。

④ 有機物分解の变化は短期的には特徴がつかみきれないので毎単位の長期的観察を行う必要がある。

4. まとめ

第一の実験では、廃棄物の埋立特性、とくに、埋立構造による埋立特性を短時的に解明するために「廃棄物埋立模型槽」を構築し、準好気性埋立と嫌気性埋立とを比較した。この実験によって得られた結果と知見のいくつかをまとめると、

- ① 小型模型槽で、準好気性埋立の解析が可能である。
- ② 準好気性埋立は嫌気性埋立に比べ浸出汚水水质や分解程度からみても早期安定化が計れる。

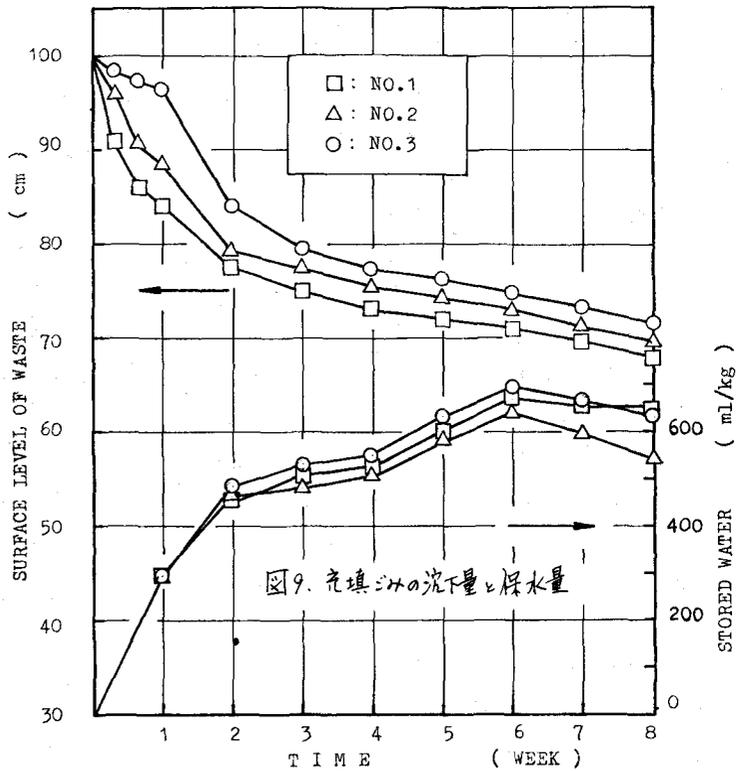


図9. 充填ゴミの沈下量と保水量

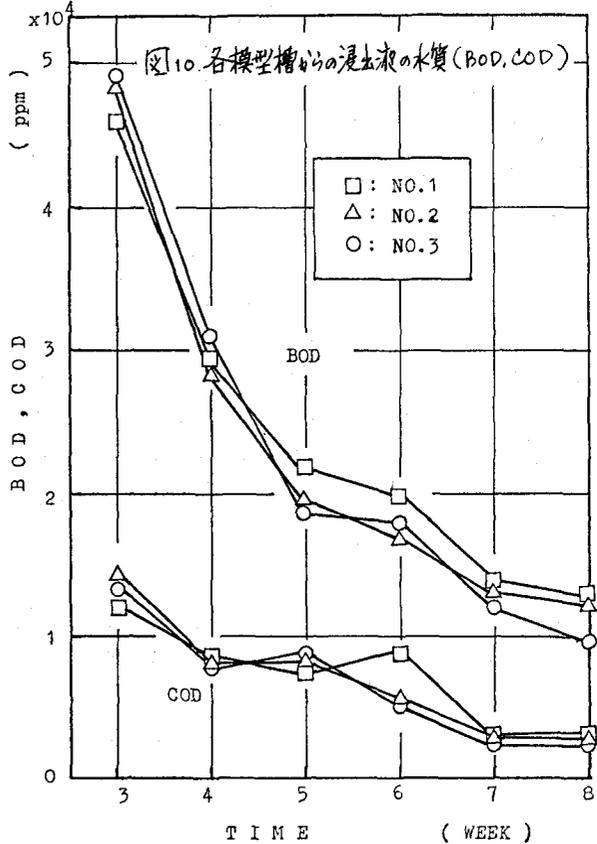


図10. 各模型槽からの浸出液の水质(BOD, COD)

性である。しかし、準好気性埋立構造は、集水装置による通気によって、槽内の好気性領域を拡げ、微生物の活性を高めることにより、ごみの分解を促進し、槽内へ早期安定化を計る埋立構造と考えられる。第二の実験では、ごみの埋立特性を調べる目的と装置の小型化による浸出水の影響を調べる目的と、大きさ異なる三種の装置を製作した。これらの装置を用いた実験結果によると、かなり小型の埋立模型装置でも、沈下量、浸出水の水質及び量の経時的な傾向が測定されているが、ごみの埋立特性試験装置として本装置が有効であるか否かは今後、さらに条件を変えて実験を行わなければ結論は出せないであろう。

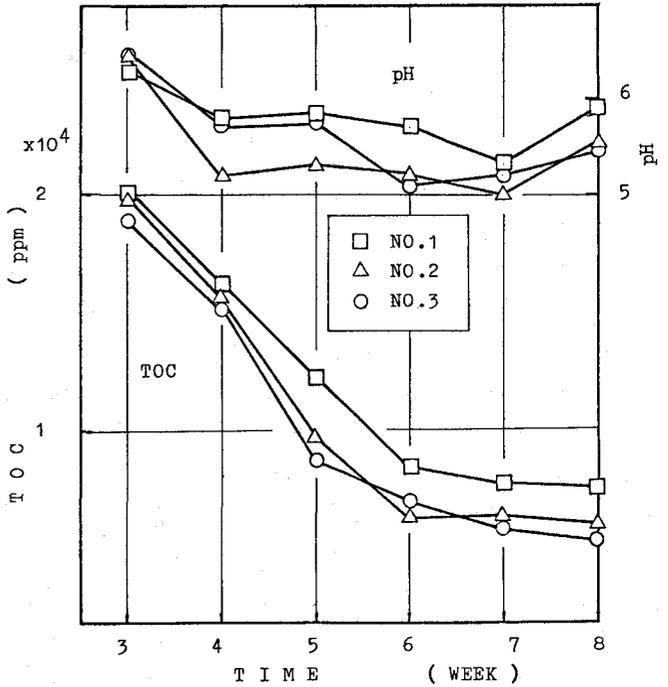


図11. 各模型槽からの浸出水の水質(TOC, pH)

今後、埋立用地確保が益々困難になろうとしている現在、環境アセスメントの義務化が予想される。このような観点から、今回の研究は埋立処分に伴う環境アセスメントの基礎資料、すなわち、廃棄物と浸出水の相関や廃棄物の経時的変化などのデータを提供する実験的手法を示した。将来、環境アセスメントを具体化するにため、このような実験的手法による基礎的データの積み重ねや、環境影響の予測やその評価に役立つ問題が多く、今後、各方向からの取組みが望まれる。

— 謝 辞 —

本研究は、昭和54年度厚生科学研究補助金の交付を受けて行った「廃棄物処分場浸出水の水質に関する基礎研究」の成果の一部であり、財団法人鹿島学術振興財団研究助成金による研究「廃棄物の初期の埋立処理技術に関する研究」の一部であることと付記し謝意を表す。