

4. 一次性投资和操作费用均优于生化法,特别适合北方地区。

5. 本法产生一定量的污泥,其热值为1600—2500 kcal/kg,干基蛋白含量0.8—1%,可以作为能源(如沼气原料)和饲料,目前正在研究中。

### 参考文献

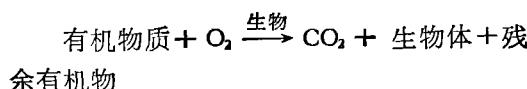
- [1] [日]三上八州家,猪狩做将,产业虫害,16(5), 47—54(1980).
- [2] [美] M. T. 凯纳兹著,李维音译,水的物理化学处理,清华大学出版社,1982年.
- [3] R. S. 拉马尔奥著,严忠琪等译,废水处理概论,中国建筑工业出版社1981年.

## 活性污泥处理含吡啶等废水的实验研究

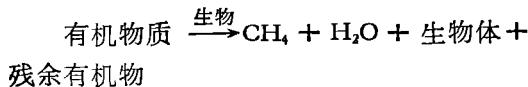
郑淑棣

(化学工业部第三设计院)

活性污泥法广泛应用于化工厂废水处理,其基本原理是生物通过降解有机物质而不断生长繁殖,把有害物质变成 $\text{CO}_2$ 或降解为无害的或毒性较低的物质。其过程可用下式表示:



在厌氧条件下,则是:



在生物生长过程中需要足够的碳、能量、氧氮及矿物质(如磷、镁、钾、硫、钠),以及微量元素如钴、铜、锌、铁等。其中磷和镁特别重要,因通过生物酶的作用,参与了所有能量转移过程。

本文通过实验室试验,确定生化处理的参数、条件,介绍有关的分析方法。

### 材料和方法

#### 1. 试验模式

试验在瑞士供水、排水、水污染控制研究所生化室进行。试验分两个阶段,即间歇试验和连续试验。间歇试验是用三角烧杯先配好试剂,然后加入活性污泥和要处理的有害

物质,再放在一定温度的摇床上振动。这一阶段主要是确定有害物质的可生化性及确定试验条件。生物在一定条件下才能生长繁殖,温度、pH值、浓度都是主要的决定因素。大部分细菌以15—40℃最佳,超过50℃或低于5℃都不利于细菌的生长繁殖。处理不同物质条件各异,这些条件在间歇试验时就可确定。在可生化的前提下,初步确定某些参数,供连续试验用。连续试验可在装置内进行(见图1),以进一步确定参数,供中试或生产装置用。

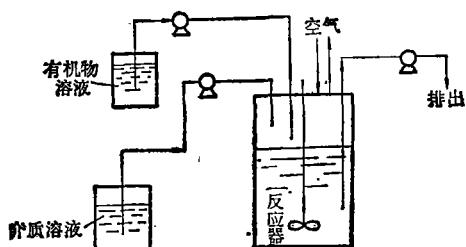


图1 连续试验装置示意

#### 2. 废水来源及成份

本试验的有害物质是吡啶、酚、甲醇、噻酚、硫氰酸钠及其混合物。

废水由人工配制而成,各有害物质浓度约为0.1—0.2%。介质浓度见表1。

在连续试验中介质浓度除了磷酸氢盐浓

表 1 间歇试验介质浓度 单位: mg/l

| 序号 | 名 称   | 数 量  |
|----|---|------|
| 1  | K <sub>2</sub> HPO <sub>4</sub>                     | 200  |
| 2  | KH <sub>2</sub> PO <sub>4</sub>                     | 200  |
| 3  | NH <sub>4</sub> NO <sub>3</sub>                     | 200  |
| 4  | MgSO <sub>4</sub> ·7H <sub>2</sub> O                | 100  |
| 5  | CaCl <sub>2</sub> ·2H <sub>2</sub> O                | 50   |
| 6  | FeCl <sub>3</sub> ·6H <sub>2</sub> O                | 16.7 |
| 7  | Na <sub>2</sub> MoO <sub>4</sub> ·2H <sub>2</sub> O | 0.3  |
| 8  | ZnSO <sub>4</sub> ·7H <sub>2</sub> O                | 0.18 |
| 9  | CuSO <sub>4</sub> ·5H <sub>2</sub> O                | 0.16 |
| 10 | MnSO <sub>4</sub> ·7H <sub>2</sub> O                | 0.15 |
| 11 | CoCl <sub>2</sub> ·6H <sub>2</sub> O                | 0.10 |
| 12 | H <sub>3</sub> BO <sub>3</sub>                      | 0.10 |

度为 3000 mg/l, FeCl<sub>3</sub>·6H<sub>2</sub>O 约 2 mg/l 外, 其他组成基本相同。当磷酸氢盐浓度达到 3000 mg/l 后, pH 值在试验过程中基本保持在 6.6 左右。此时, FeCl<sub>3</sub>·6H<sub>2</sub>O 的浓度不能太高, 否则产生沉淀, 影响试验结果。

### 3. 分析方法

为了确定生化处理效率, 常用的分析方法有气相色谱、液相色谱、分光光度法等。本试验对单组分除硫氰酸钠外, 其他都可用 DOC 分析仪, 从分析仪得到的浓度为溶解的有机碳浓度, 再经过换算, 就可得出各有机物质的含量。

$$Y_i = \frac{M_i}{C_i} x_i$$

式中  $M_i$  为各有害物质分子量;  $C_i$  为各有害物质分子中所含的碳量,  $y_i$  为各有害物质的含量;  $x_i$  为各有害物质经分析后所得到的总碳含量。

在混合物中, 甲醇和吡啶用气相色谱仪分析, 酚用液相色谱仪分析。

对于硫氰酸钠的分析, 通过多次试验, 如用 DOC 分析仪, 则要稀释其浓度到小于 3 ppm, 否则误差较大。本试验用分光光度法分析, 既可分析单组分的硫氰酸钠, 又可分析混合物中的硫氰酸钠, 简便、精确, 误差小于 5%。

污泥浓度的测定采用分光光度计法, 此法比重量法简便, 测定污泥浓度, 既快速又精确。

### 4. 基本参数

生化方法实验室试验主要确定以下几个参数:  $\mu$  为生物比生长率 ( $h^{-1}$ ),  $D$  为稀释速率 ( $h^{-1}$ ),  $t_d$  为生物生长繁殖一倍的时间 (h) 等。

#### (1) $\mu$ 的定义

在一定时间间隔  $dt$  内, 在系统中所生长的生物体  $dx$  与存在于系统中的生物体  $x$  和时间间隔  $dt$  成正比。  $x$  以生物体沉淀物的干重表示。

$$dx = \mu x dt \quad \text{则 } \frac{dx}{dt} = \mu x \quad (1)$$

$\mu$  为比例常数, 定义为比生长率。通过积分, 得出:

$$\ln x = \ln x_0 + \mu t \quad (2)$$

$x_0$  为  $t = t_0$  时生物体浓度。

从式(2)可知, 如果作  $\ln x$  对  $t$  的关系图则直线的斜率为  $\mu$ 。比生长率  $\mu$  是生物生长繁殖的基本参数, 其他参数可由与  $\mu$  的关系式求得。

#### (2) $t_d$ 的定义

生物体生长一倍时的时间  $t_d$  广泛地用来描述生物生长的情况,  $t_d$  与生长率  $\mu$  之间的关系可由式(2)得出:

$$\ln \frac{x}{x_0} = \mu t$$

当  $x = 2x_0$  时,  $t = t_d$

$$\text{则 } t_d = \frac{\ln 2}{\mu} = \frac{0.692}{\mu}. \quad (3)$$

因此, 首先通过间歇试验得到  $x - t$  的曲线图, 然后由此曲线图得到  $t_d$ , 再由  $t_d$  求得  $\mu$ 。

#### (3) 生长率 $y$

任何一种被处理物质的生长率  $y$  的定义为每单位重量的被处理物质所产生的生物体

干重。

$$y = -\frac{dx}{ds} \quad (4)$$

$$-(x - x_0) = y(s - s_0) \quad (5)$$

式中  $x_0, s_0$  为最初生物体和被处理物质的浓度;  $x, s$  为经过一段时间的生长后, 在时间为  $t$  时的生物体和被处理物质的浓度。

在一定的生长条件下, 生长率是一定的。

#### (4) 新陈代谢系数 $q$

在给定的时间间隔  $dt$  内, 物质消耗速率是与生物体的浓度成正比, 即

$$-\frac{ds}{dx} = qx \quad (6)$$

式中比例常数  $q$  定义为新陈代谢系数。

在实际应用中, 最广泛被采用的新陈代谢系数是氧和碳的新陈代谢系数  $q_{O_2}$  和  $q_C$ 。

由(2)、(4)、(6)式演算可得

$$q = \frac{\mu}{y} \quad (7)$$

#### (5) 稀释速率 $D$ 的定义

在连续试验过程, 当系统为稳定流的条件下, 流体在反应器内滞留时间  $\tau$  可用下式表示:

$$\tau = \frac{V}{F} = \frac{1}{D} (\text{h}) \quad (8)$$

式中,  $V$  为反应器内反应介质溶液的体积 ( $\text{m}^3$ );  $F$  为反应介质溶液的流量 ( $\text{m}^3/\text{h}$ );  $D$  为每单位溶液体积的流量或稀释速率 ( $\text{h}^{-1}$ )。

$D$  参数广泛应用于微生物系统, 在连续试验阶段, 它是一个重要的参数之一。根据生物体生长平衡关系为:

容器内生物净增长量 = 生物生长总量 - 流出的量

$$Vdx = V\mu xdt - Fxdt \quad (9)$$

换算后得:

$$\frac{dx}{dt} = (\mu - D)x \quad (10)$$

在稳定条件下,  $\frac{dx}{dt} = 0, \mu = D$ 。在连

续试验阶段, 在一定的反应器容积条件下, 通过不同的流量求得  $x - D$  和  $s - D$  两条曲线, 从而可得出最大的  $D(\text{h}^{-1})$ , 此时的  $D$  称为“Washout” $D$ , 上述两条曲线称为“Washout”曲线, 如图 2 所示。

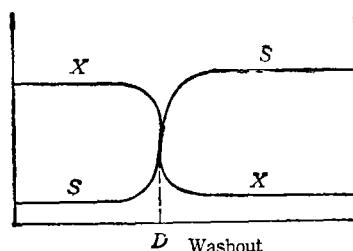


图 2 不同流量  $x - D$  和  $s - D$  的关系

## 结 果 和 讨 论

试验结果见附图 3—6。

1. 图 3 表示间歇试验阶段, pH 值随时间而变化。当 pH 值改变时, 相应处理效果明显下降。为了不影响系统的处理效率, pH 值应保持在一个恒定的值, 因而需要采用不同浓度的磷酸氢盐, 磷酸氢盐在系统中既作为生物生长繁殖的营养物质, 又是一种缓冲剂, 能调节系统的 pH 值, 其最佳浓度要通过试验确定。

2. 图 4 表示间歇试验阶段活性污泥处理吡啶时, 生物所生长的量与时间的关系, 图中生物体的生长数量以光学密度  $OD$  (optical density) 表示。由图 4 可得到吡啶的  $\mu$  和  $t_d$ , 所得数值如表 2。

$t_d$  越小,  $\mu$  值越大, 该物质被处理的效率越高。从表 2 可见甲醇处理效率最高, 其次是酚, 一般用生化方法处理甲醇和酚均可达到 90%。在单组分处理过程, 硫氰酸钠的  $t_d$  为 36 小时, 但混合后  $t_d$  只有 10 小时, 降低了 2 倍多。

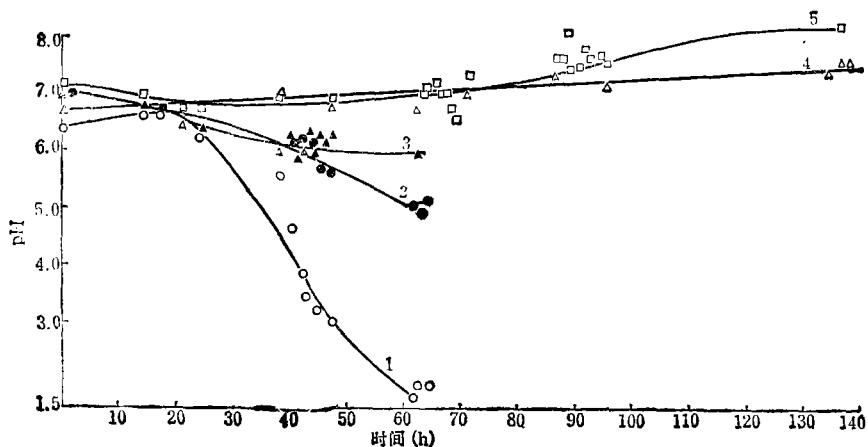


图3 间歇试验 pH 与时间的关系

1—酚○ 2—甲醇● 3—混合物△  
4—硫氰酸钠△ 5—吡啶□

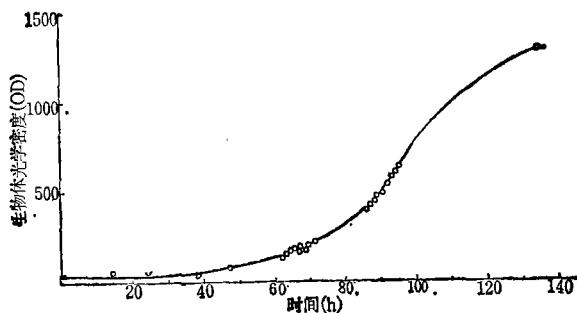
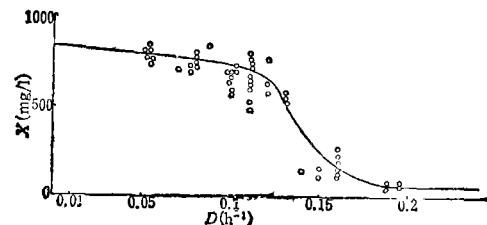


图4 吡啶间歇试验 OD 与时间的关系

表2 不同物质的  $t_d$  和  $\mu$ 

| 序号 | 名称           | $t_d$ (h) | $\mu(h^{-1})$ |
|----|--------------|-----------|---------------|
| 1  | 甲 醇          | 4         | 0.17          |
| 2  | 酚            | 6         | 0.12          |
| 3  | 吡 啶          | 16        | 0.043         |
| 4  | 硫氰酸钠         | 36        | 0.02          |
| 5  | 甲醇+酚+吡啶+硫氰酸钠 | 10        | 0.07          |

3. 图5、6表示酚(单组分)在连续试验阶段  $x - D$  和  $s - D$  的关系图,即 Washout 图。由图中明显看出流量是影响效率的重要因素之一,若流量或稀释速率  $D$  超过 Washout 这一点,则生化处理的效率急剧下降,所以在生产中要求操作流量要小于 Washout 这一

图5 酚连续试验  $x - D$  的关系

点。

在实验室条件下,反应器尺寸过小,生物往往沿着反应壁生长。在器壁处和器内的  $x$ 、 $s$  有差别,因而图5、6曲线与理论曲线有所差别,此差别由图7可见。

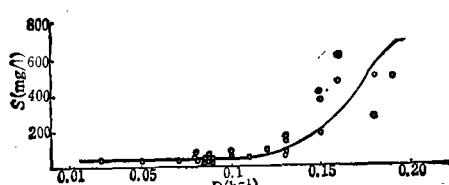
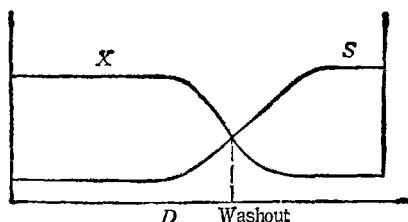
图6 酚连续试验  $s - D$  的关系

图7 Washout 实际曲线与理论曲线的差别

## 结 论

1. 用活性污泥处理吡啶、酚、甲醇、噻吩、硫氰酸钠及其混合物是可能的，如甲醇和酚处理效率均可达到90%，其中硫氰酸钠虽然单组分的处理效率低，但与其他物质混合后，效率能提高2倍。

2. 用活性污泥处理有机物质，必须控制生化条件。如pH值、温度、浓度等。温度控制在15—40℃；pH值根据试验结果，不同的物质控制在不同的值；浓度不仅要控制有机物质，而且也要控制营养物质、微量元素等物质。只有这样才能提高处理效率。

3. 通过试验确定关键参数。例如“稀释速度”是直接影响处理效率的重要参数之一，也就是说通过试验必须确定 Washout 点。

4. 在试验阶段不可忽视分析方法的选定。

## 主要参考文献

- [1] Hamer, G., *Biological Wastewater Treatment*, pp. 1—29, EAWAG, Switzerland, 1981.
- [2] Hamer, G., *Acta Biotechnologica*, 1(2), 139—147 (1981).
- [3] Hamer, G., "Continuous Culture Kinetics and Activated Sludge Process" in *Proceedings of the 8th International Symposium on Continuous Culture of Microorganisms*, Porton Down, England, December, 1982.
- [4] Wilkinson, T. G. and G. Hamer, *J. Chem. Tech. Biotechnol.*, 29, 56—57, (1979).

## 液膜法处理含锌废水中试报告\*

邵 刚 执笔

(冶金部建筑研究总院环保所)

### 一、前 言

近年来国内外对液膜分离技术进行了广泛的研究，作为一种新型的废水处理技术已受到人们的重视。本试验是在实验室试验取得的工艺条件和参数的基础上进行的。对电池厂的实际含锌废水进行了三个月连续中试，结果表明，该含锌废水经两级液膜萃取后废水中的 $Zn^{2+}$ 由1000 ppm左右降至5 ppm

以下，达到国家排放标准。破乳后的内相水中含 $Zn^{2+}$ 30000 ppm左右，可返回生产复用。回收的膜相再用于制乳重复使用。该工艺基本上实现了闭路循环，经济上较合理，是一项有发展前途的废水处理新方法。

### 二、试验部分

#### 1. 工艺流程及设备

液膜法处理电池厂含锌废水的中试工艺

\* 参加试验工作的有水室液膜组全体同志