



# لعامبيين بقطاع مياه الشرب والصرف الصحي برنامج المسار الوظيفي

## دليل المتدرب



### دليل المتدرب

استخدام نتائج التحاليل للتحكم في تشغيل  
محطات معالجة مياه الصرف الصحي - الدرجة  
الثانية

## مقدمة

يمثل التحكم في عمليات التشغيل بمحطات معالجة مياه الصرف الصحي هدف رئيسي للوصول إلى المستوى المطلوب من كفاءة الازالة للملوثات المختلفة ويتم ذلك من خلال القيام بالتجارب التشغيلية في ضبط عملية التشغيل والوصول بالمحطة إلى الكفاءة المطلوبة ومن خلال القيام بهذه التجارب والوقوف على الحال التشغيلية للمحطة بالنسبة للكيميائي سهولة القدرة على اتخاذ القرار الصحيح. كما يجب معرفة أن تعليمات التشغيل الصحي تعتمد على التحاليل المعملية سواء كانت كيميائية أو طبيعية وبيولوجية للمياه الداخلة والحماء النشطة ويمكن القول أن كفاءة المعالجة في المحطات تتأثر بعوامل التشغيل المختلفة والتي منها:

1. تركيز المواد الصلبة في حوض التهوية MLSS
2. نسبة الغذاء إلى الكائنات الحية الدقيقة F/M
3. متوسط زمنبقاء الكائنات الحية MCRT
4. معدل استهلاك الأكسجين
5. القابلية للترسيب ودليل حجم الحماء SVI
6. نوع الكائنات الحية

وسيتم عرض التجارب المعملية ومدى علاقتها بالتشغيل الصحيح بالمحطة كما سيتم مناقشة بعض الحالات التشغيلية المصحوبة بمشاكل وكيفية التعامل معها.

## التحاليل المعملية المطلوبة لتشغيل محطات معالجة الصرف الصحي

1. درجة الحرارة.
2. قياس الأكسجين الذائب (DO).
3. قياس الرقم الهيدروجيني (pH).
4. قياس الأكسجين الحيوي المتنفس (BOD).
5. قياس الأكسجين الكيميائي المستهلك (COD).
6. قياس تركيز المواد الصلبة العالقة (TSS).
7. قياس تركيز المواد الصلبة العالقة المتطايرة (VSS).
8. قياس الأمونيا - نيتروجين ( $N - NH_3$ ).
9. قياس تركيز النترات - نيتروجين ( $N - NO_3$ ).
10. قياس تركيز النيتروجين العضوي (TKN).
11. قياس الزيوت والشحوم
12. الكبريتيد
13. قياس نسبة المواد الصلبة في الحماء
14. قياس القاعدية
15. قياس معدل تنفس الحماء معدل استهلاك الأكسجين
16. قياس الكلور الحر المتبقى.

1. قياس درجة الحرارة:

تعتبر درجة الحرارة من العوامل المؤثرة في عملية التشغيل والتي تتراوح في مياه الصرف من 15-35 درجة مئوية ويجب الارتفاع عن 35 درجة مئوية ويعزى ارتفاع درجة الحرارة إلى وجود صرف صناعي وانخفاضها عن الحدود القياسية يدل على تسرب مياه جوفية أو صرف صناعي (مياه تبريد).

ويتجلى تأثيرها على عملية المعالجة في :

1- النشاط البكتيري والذي يزداد بزيادة درجة الحرارة مما ينتج عنه زيادة في كمية الحمأة المنتجة مما يلزم زيادة معدلات سحب الحمأة ويقل كلما انخفضت درجة الحرارة مما يؤثر على نقص في معدل تكوين الحمأة المنتجة ويطلب النظر في زياده معدل رجوع الحمأه.

2- الأكسجين الذائب والذي تقل ذوباناته بارتفاع درجة الحرارة وتزيد بانخفاض درجة الحرارة مما يؤدي إلى تغير في ساعات تشغيل الهوائيات.

3- يؤثر اختلاف درجات الحرارة على كفاءة أحواض الترسيب حيث يؤدى تغير درجة حرارة الماء الداخل للحوض عن الموجود في الحوض (أبرد صيفاً وأدفأ شتاءً) إلى حدوث ظاهرة دوائر القصر (اختصار المياه لمسارها في الحوض)

**ظاهرة دوائر القصر:** تحدث في فصل الشتاء نتيجة ارتفاع درجة حرارة المياه عند دخولها إلى الحوض أعلى من درجة حرارة المياه الموجودة فيه مع التحميل الهيدروليكي المنخفض والمقياس الكبير للمرفق وبذلك تكون أقل كثافة من الماء الموجود فعلاً في الحوض، عندها تطفو المياه الداخلة بدلاً من أن تمتزج به مما يسبب سرعة جريانها في الحوض وبالتالي نقصاً في مدة بقائها في الحوض ومن ثم انخفاضاً في كفاءة الترسيب.

أما في فصل الصيف تكون درجة حرارة التدفق الداخل أخفض من درجة حرارة الماء في الحوض، فيصبح الترسيب أبطأ والنتيجة هي أنه عندما تزداد برودة الماء يجب زيادة زمن المكث في أحواض الترسيب.

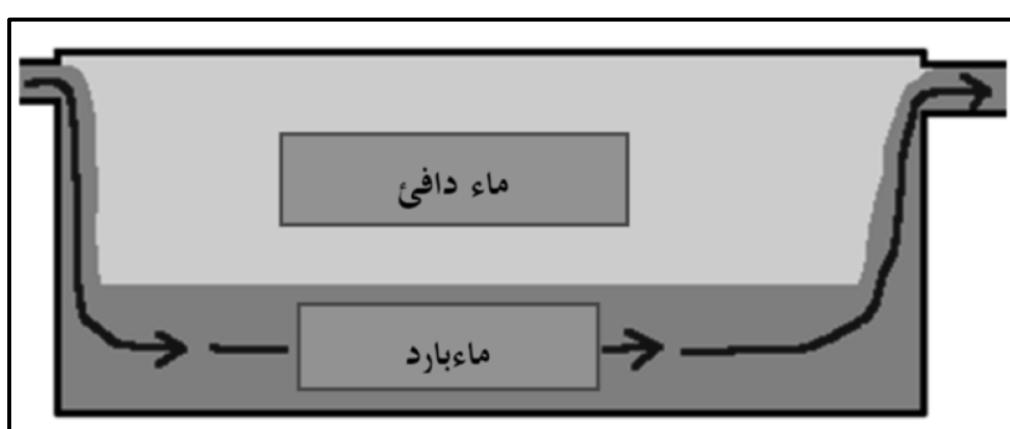
## 4- عوامل أخرى تؤثر على الترسيب وترتبط بدرجة الحرارة وهي

**كثافة المياه:** وهي تقل بارتفاع درجة حرارة المياه وكلما قلت كثافة الماء زادت سرعة كفاءة الترسيب.

**لزوجة الماء:** وهي تقل بارتفاع درجة الحرارة وكلما قلت لزوجة الماء زادت سرعة الترسيب ولهذا

يلاحظ أن كفاءة الترسيب في أشهر الصيف أكبر منها في أشهر الشتاء. كما أن سرعة الترسيب ترتبط

بعلاقة طردية مباشرة مع درجة الحرارة



سلوك التيار المائي عند دخول ماء بارد

**2- قياس الرقم الهيدروجيني (pH):**

يعبر الرقم الهيدروجيني عن تركيز أيون الهيدروجين ونظرًا لاعتماد المعالجة البيولوجية على الكائنات الحية في إتمام عملية المعالجة لهذا تأتي أهميته تقديره حيث :

1. يجب توافر رقم هيدروجيني مناسب لضمان نمو ونشاط هذه الكائنات لمحافظة على تشغيل محطة المعالجة على الوجه الأكمل ويتراوح الرقم الهيدروجيني المناسب للمعالجة البيولوجية من 6-8.
2. اختلاف الرقم الهيدروجيني عن هذه الحدود يؤدي إلى يقل معدل نمو ونشاط وكفاءة الكائنات الحية الدقيقة مما يؤدي إلى انخفاض كفاءة المعالجة ومحطة المعالجة.
3. انخفاض الرقم الهيدروجيني عن 6 يؤدي إلى نمو ونشاط الكائنات الخيطية والفطريات في أحواض التهوية مما يقلل من سرعة ترسيب الحمأة وطفو الحمأة بأحواض الترسيب النهائي وخروجها مع السيب النهائي ويقلل من كفاءة محطة المعالجة.
4. يجب قياس الرقم الهيدروجيني في كل من المياه الخام والسيب النهائي لمحطة المعالجة يومياً مع مراعاه أن حدوث تغير في الأس الهيدروجيني في مياه الداخل قد يكون سببه دخول مياه صرف صناعي مع المياه الخام الواردة لمحطه .

**2. قياس تركيز الأكسجين الذائب (DO):**

- يؤثر الأكسجين بشكل مباشر على عمليات المعالجة للحاجة الماسه إليه في قيام الكائنات الحية بدورها في عملية الاكسدة للمواد العضوية وكذلك العمليات الحيوية التي تقوم بها.
- يتم قياس الأكسجين الذائب في خارج المحطة لمعرفه مدى مطابقه السيب النهائي و في حوض التهوية والذي يجب أن يكون متوفراً في جميع أماكن حوض التهوية وكاف طوال الوقت لكي يوفر الأكسجين الذائب المطلوب للبكتيريا في حوض التهوية وحوض الترسيب الثانوي.

ويجب مراعاه انه كلما زاد تركيز الأكسجين الحيوي الممتص الداخل لحوض التهوية تزداد الحاجه لزياده تركيز الحمأة المنشطة في التهوية و زيادة مده التهوية وال الحاجة إلى أكسجين ذائب أكثر. وكلما قل تركيز الأكسجين الحيوي الممتص الداخل للتهوية يقل تركيز الحمأة المنشطة في التهوية مما يؤدي إلى انخفاض مده التهوية وانخفاض الحاجة إلى الأكسجين الذائب.

- القياس المثالي للأكسجين الذائب لحوض التهوية: من 2- 3 ملجم / لتر .  
اذا قل تركيز الأكسجين الذائب في حوض التهوية عن 1 ملجم / لتر يؤدي الى

- 1- ظهور الخيطيات وظواهرها مثل ظهور الرغاوي في أحواض التهوية, وصعوبة الترسيب والتي تؤثر على عملية المعالجة وتنعى مطابقة السيب النهائي.
- 2- تكوين حمأة منشطة فقيرة وردية و يكون معدل ترسيبها بطيء جدا وخروجها مع السيب النهائي لأحواض الترسيب مما يؤدي إلى انخفاض كفاءة محطة المعالجة.
- 3- حدوث اختزال للمواد النيتروجينية وحدث عملية الدنتره مما يؤدي إلى ظهور غاز نيتروجين والذي يظهر بوضوح في أحواض الترسيب النهائي.

**ارتفاع تركيز الأكسجين الذائب في حوض التهوية عن 4 ملجم / لتر يؤدي الى:**

- 1- حدوث تكسير للنذر (لزيادة تشغيل الهوائيات) مما يؤثر على كفاءة عملية المعالجه.
- 2- استهلاك طاقة ومعدات بدون داعي.

استخدام نتائج التحاليل في التحكم في تشغيل محطات  
معالجة الصرف الصحي

يتم الحصول على الأكسجين في المحطات من خلال عمليات التهوية التي تتم عن طريق أما هوائيات رأسية أو رواتر أفقية أو نشرات هواء. ويتم قياس الأكسجين في حوض التهوية أو السيب النهائي للمحطة ويراعى أن يكون الأكسجين متوفراً بشكل كافٍ في حوض التهوية وبتركيز مناسب وذلك من خلال :

- عدد وحدات التهوية العامل
- مستوى عمر ريش مراوح الهوائيات السطحية
- تعديل كمية الهواء المضغوط الداخل إلى الحوض

### 3. قياس الأكسجين الكيميائي المستهلك (COD):

- يعرف الأكسجين الكيميائي المستهلك بكمية الأكسجين اللازم لأسد الماء العضوية بواسطة مادة كيميائية مؤكسدة مثل داي كرومات البوتاسيوم عند 150 درجة مئوية لمدة ساعتين ويعبر عنه بملجم / لتر.
- ويستخدم في تحديد تركيز الماء العضوية ويتم قياسه في كل من المياه الخام والمياه الداخلة لأحواض التهوية وفي السيب النهائي لمحطة المعالجة.
- تعتبر تجربة قياس الأكسجين الكيميائي المستهلك تجربة سريعة لقياس تركيز الماء العضوية بالمقارنة بتجربة الأكسجين الحيوي الممتص حيث تستغرق تجربة COD حوالي ساعتين ونصف بينما تستغرق تجربة BOD خمسة أيام للحصول على النتيجة.
- يمكن استخدام قيمة الأكسجين الكيميائي المستهلك في :
  - أ. تقدير قيمة تقريبية لل BOD.
  - ب. حساب الكفاءة لكل مرحلة من مراحل المعالجة في إزالة الملوث التي تعبر عنه
  - ج. تحديد مدى مطابقة السيب النهائي
- 4. قياس الأكسجين الحيوي الممتص (BOD-5):
- يشمل الحمل العضوي (BOD) أحمال عضوية كربونية BOD<sub>5</sub> وآخرة نيتروجينية N BOD.
- يعرف الأكسجين الحيوي الممتص بكمية الأكسجين الازمة لأسد الماء العضوية الكربونية بواسطة البكتيريا الهوائية عند 20 درجة مئوية لمدة 5 أيام ويعبر عنه (بملجم / لتر).
- يعتبر الأكسجين الحيوي الممتص من أسس التصميم والتحكم في التشغيل محطات معالجة مياه الصرف الصحي وكذلك تحديد كفاءتها.
- يتم قياس الأكسجين الحيوي الممتص BOD في :
- أ. المياه الخام كمعيار لتركيز الماء العضوية الكربونية في المياه الخام ومقارنتها بالقيم التصميمية للحمل العضوي للمحطة.

$$\text{الأحمال العضوية للمحطة} = \frac{BOD \text{ (Dially in mg/l)} \times \text{Flow (m}^3\text{)}}{1000} \text{ كجم/يوم}$$

ب. المياه الداخلة لحوض التهوية لمعرفة كمية الماء العضوية الكربونية الداخلة لحوض التهوية والتي تستخدم كغذاء للكائنات الحية الدقيقة في حوض التهوية ولتحديد مدى ملائمة تركيزه مع تركيز الكائنات الحية الدقيقة في التهوية ويستخدم في حساب نسبة الغذاء إلى نسبة الكائنات الحية الدقيقة.

ج. في السيب النهائي لمعرفه مدى تتطابق تركيزه مع المعايير والمواصفات المصرية وتحديد مدى كفاءه محطة المعالجة في ازاله و معالجة المواد العضوية علما بأن الأكسجين الحيوي الممتص BOD هو الغذاء الأساسي للبكتيريا.

### 5. قياس المواد الصلبة العالقة الكلية (TSS)

تعتبر المواد العالقة الكلية من أساس التصميم والتحكم في تشغيل محطات المعالجة وكذلك تحديد كفاءتها. ويتم قياس (TSS) في:

أ. المياه الخام الواردة للمحطة لتحديد مدى مطابقته للمعايير والمواصفات التصميمية

$$\text{الأحمال بالسعة التصميمية للمحطة} = \frac{TSS (\text{Dialy in mg/l}) \times \text{Flow (m}^3\text{)}}{1000} \text{ كجم/يوم}$$

ب. السيب النهائي لمعرفه مدى مطابقه السيب النهائي للمعايير والمواصفات وتحديد كفاءه المحطة في نسبة التخلص من معالجة المواد العالقة الكلية.

ج. حساب كفاءة أحواض الترسيب الابتدائي في ترسيب وازاله المواد العالقة والقابلة للترسيب حيث إن كفاءه أحواض الترسيب الابتدائي تتراوح من 60 - 75 %

وفي حالة انخفاض كفاءة الترسيب الابتدائي عن 60 % فإن ذلك يؤدي إلى خروج الحمأة مع المياه الخارجة من الهدارات بالأحواض ويرجع ذلك إلى أحد العوامل التالية:

- ✓ انخفاض مده المكث في أحواض الترسيب الابتدائي لزيادة تصرفات المياه الواردة للمحطة.
- ✓ زيادة تركيز الحمأة في الحوض وعدم سحبها بالمعدلات المطلوبة.
- ✓ حدوث كسر في الكاسحات السفلية.
- ✓ حدوث عطل ميكانيكي.

د. يعبر تركيز المواد الصلبة العالقة في السائل المخلوط في حوض التهوية (MLSS) عن تركيز الحمأة المنشطة في حوض التهوية التي تستخدم في معالجة وأكسدة المواد العضوية الكربونية والنيتروجينية

هـ. في الحمأة المنشطة المعادة لمعرفة تركيزها والذي يشير الى كمية البكتيريا المراد إرجاعها مرة أخرى لأحواض التهوية ويطلق عليها (RASSS).

وـ. في الحمأة المنشطة الزائدة لمعرفه تركيزها والذى ويطلق عليها (WASSS).

وتجرى هذه التجارب في مراحل المعالجة السابق ذكرها حيث تعتبر من العوامل التي تتحكم في تشغيل وكفاءة المعالجة البيولوجية بالحمأة المنشطة وتستخدم هذه التجارب في حسابات التشغيل التالية:

- ✓ حساب كمية الحمأة المنشطة المعادة
- ✓ حساب دليل حجم الحمأة
- ✓ حساب نسبة F/M
- ✓ حساب عمر الحمأة MCRT

• تستخدم تجربة قياس المواد العالقة الكلية في السائل المخلوط في تقدير تركيز الكائنات الحية في حالة تعذر قياس المواد العالقة المتطرفة (MLVSS) حيث أن تركيز المواد الصلبة العالقة المتطرفة يمثل حوالي من 80 - 90 % من المواد العالقة الكلية. يختلف تركيز المواد الصلبة العالقة (MLSS) في حوض التهوية حسب نوع المعالجة البيولوجية بالحمأة المنشطة.

استخدام نتائج التحاليل في التحكم في تشغيل محطات  
معالجة الصرف الصحي

- في النظام التقليدي للمعالجة بالحمأة المنشطة يتراوح تركيز المواد الصلبة العالقة في حوض التهوية من 1500 - 3000 ملجم / لتر ونظام المعالجة البيولوجية بقنوات الأكسدة والتهوية الممتدة يتراوح تركيز المواد الصلبة العالقة في حوض التهوية من 2000 - 5000 مجم / لتر.

- يجب قياس المواد الصلبة العالقة في السائل المخلوط في حوض التهوية للمحافظة على التركيز المناسب للمواد الصلبة العالقة المطلوبة في حوض التهوية بما يتناسب مع تركيز المواد العضوية الداخلة لأحواض التهوية. وفي حالة انخفاضها أو ارتفاعها عن القيم المشار إليها تظهر المشاكل الآتية :-

في حالة انخفاضها تظهر الرغاوي البيضاء في أحواض التهوية

و يتم علاج تلك المشكلة بزيادة كمية الحمأة المنشطة المعادة وتقليل كمية الحمأة المنشطة الزائدة لزيادة تركيز الحمأة المنشطة في أحواض التهوية

في حالة ارتفاعها تظهر الرغاوي البنية

يتم علاج تلك المشكلة بتنقلي كمية الحمأة المنشطة المعادة وزيادة كمية الحمأة المنشطة الزائدة وذلك لتنقلي تركيز الحمأة المنشطة في أحواض التهوية.

#### 6. قياس المواد الصلبة العالقة المتطرافية (MLVSS):

يتم قياس المواد الصلبة العالقة المتطرافية في أحواض التهوية (MLVSS) لعدة أسباب

أ. تقدير كمية الكائنات الحية الدقيقة في الحمأة المنشطة بطريقة أدق من قياس المواد العالقة الكلية في حوض التهوية حيث تمثل الكائنات الحية الدقيقة حوالي من 80 - 90% من الحمأة المنشطة

ب. المحافظة على تركيز MLVSS بما يتناسب مع تركيز المواد العضوية الداخلة لحوض التهوية

ج. يتم التحكم في التشغيل في المعالجة بالحمأة المنشطة عن طريق التحكم في كمية الحمأة المنشطة المعادة والزائدة كما يتم قياسها في والحمأة المنشطة الزائدة (WAS vss) وسيب النهائي .

تستخدم في:

✓ حساب تركيز المواد الصلبة العالقة القابلة للتطاير في حوض التهوية والذي يشير إلى كمية البكتيريا وذلك من المعادلة (حجم حوض التهوية بالمتر المكعب  $\times$  mg/l)  $\times 1000 =$  كجم

✓ حساب نسبة الغذاء إلى نسبة الكائنات الحية الدقيقة F/M ratio

✓ حساب متوسط زمن بقاء الكائنات الحية MCRT

✓ حساب كمية الحمأة الزائدة.

#### 7. قياس الأمونيا نيتروجين (NH3-N):

الأمونيا هي أحد المركبات النيتروجينية والتي تنتج من التكسير والأكسدة الهوائية للحمل العضوي النيتروجيني أو من التحلل اللاهوائي أو الأكسدة اللاهوائية للمواد العضوية في حالة عدم وجود أو نقص تركيز الأكسجين الدائم العوامل التي تؤثر على تواجد الأمونيا في مياه الصرف

- 1- زيادة فتره مكث المياه في محطات الرفع تزيد تركيز الأمونيا في المياه الخام الواردة لمحطة المعالجة. ولذلك يجب تشغيل محطات رفع مياه الصرف الصحي بصفه مستمرة قدر الإمكان لتنقلي فتره مكث المياه الخام.

كما يجب قياس الأمونيا في المياه الخام لمعرفة تركيزها الذي يعطى دلالة على مدى التلوث الناتج عن التحلل اللاهوائي كما يمكن من خلال قياس تركيز الأمونيا يمكن معرفة تركيز النتروجين العضوي وفي السبب النهائي كمؤشر لنجاح عملية المعالجة باعتبار أن الأمونيا تعتبر مؤشر من مؤشرات التلوث.

## 2- زيادة الاحمال العضوية النيتروجينية في مياه الداخل

### 8. قياس النترات - نيتروجين (N03-N):

في المعالجة البيولوجية تقوم البكتيريا اللاهوائية بأكسدة الأمونيا إلى نيتريت ثم يتأكسد النيتريت إلى نترات وهذه العملية تسمى هذه العملية بالتنزارة (Nitrification).

يفترض أن يزيد تركيز النترات في مخرج التهوية عن تركيزه في مدخل التهوية وكذلك يزداد تركيز النترات في مخرج أحواض الترسيب النهائي عنه في مخرج التهوية.

إذا قل تركيز النترات في مخرج الترسيب النهائي عن تركيزه في مخرج التهوية فان هذا يؤدي إلى

❖ حدوث اختزال للنترات إلى غاز نيتروجين وتسمى هذه العملية (Denitrification) والتي تسبب

طفو للحمأة في أحواض الترسيب النهائي وتطفو الحمأة على هيئة كتل في حجم الكره مع حدوث فوران نتيجة اختزال النترات إلى غاز نيتروجين مما يقلل من كفاءة محطة المعالجة ونوعية السبب النهائي

❖ أهم الأسباب التي تؤدي إلى حدوث اختزال للنترات والنترات إلى غاز نيتروجين ما يلى:

أ. انخفاض تركيز DO عن 1 ملجم / لتر

ب. انخفاض الرقم المهيروجيني عن 6 .

ج. زيادة تركيز المواد النيتروجينية العضوية في المياه الخام

د. انخفاض القلوية الكلية للمياه عن 50 ملجم / لتر

هـ. زيادة تركيز الزيوت والشحوم في حوض التهوية

يتم قياس تركيز النترات في مدخل التهوية وفي مخرج التهوية وفي مخرج الترسيب النهائي

### 9. قياس كالدال- نيتروجين (TKN):

❖ يعرف TKN بكالدال نيتروجين وهو مجموع قياس الأمونيا والنيدروجين العضوي ويتم تقدير النيدروجين العضوي عن طريق قياس الأمونيا في العينة ثم قياس كالدال نيتروجين والفرق بينهما يساوى تركيز النيدروجين العضوي في العينة.

❖ تستخدم تجربة قياس النيدروجين العضوي لتحديد تركيز المواد النيتروجينية العضوية والتي من أهم مصادرها مخلفات المجازر ومخلفات الدواجن.

زيادة تركيز النيدروجين العضوي في المياه الخام الواردة لمحطة المعالجة يؤدي إلى :-

1- زيادة الحمل العضوي النيدروجيني لمحطة

2- حدوث اختزال المواد النيتروجينية وتحويل النيتريت إلى غاز نيتروجين

3- انخفاض سرعة ترسيب الحمأة وطفوها في أحواض الترسيب النهائي

4- تواجد ونمو الكائنات الخيطية في الحمأة المنشطة في أحواض التهوية.

**10. قياس القاعدية (Alkalinity)**

تنتج القاعدية من وجود عناصر الهيدروكسيدات والبيكربونات والكربونات مثل الكالسيوم والماغنيسيوم والصوديوم والبوتاسيوم.

**أهمية تركيز القاعدية في مياه الصرف**

- يساعد وجود القاعدية في مياه الصرف على مواجهة التغيرات في  $\text{pH}$  خصوصاً التي تحدث في حوض التهوية
- المساعدة في إتمام عملية التنرجة حيث أنه أثناء عملية التنرجة يحتاج كل 1 مليجرام من الأمونيا إلى 7.14 مليجرام من القاعدية
- لابد أن تكون نسبة القاعدية للأمونيا هي 8:1 على الأقل لتحت عملية التنرجة
- لحساب الاحتياج النظري من القاعدية = تركيز الأمونيا في المدخل  $\times$  7.14

**11. قياس الكبريتيدات:**

تعتبر الكبريتيدات مؤشر من مؤشرات التلوث ويتم قياس تركيز الكبريتيدات للدلالة على :

❖ حدوث تحول لاهوائي للمواد العضوية

- معرفه مدى وجود مخلفات حيوانيه مع مياه الصرف الصحي الخام الوارد لمحطة المعالجة من عدمه والذي يمكن أن تؤدي إلى ارتفاع تركيز الكبريتيدات في المياه الخام (أكثر من 8 ملجم / لتر)
- زيادة تركيز الكبريتيدات تؤدي إلى :-

- نمو الكائنات الخيطية في الحمأة المنشطة مما يؤدي إلى انخفاض سرعة ترسيب الحمأة وحدوث طفو للحمأة في أحواض الترسيب النهائي.

يتم قياس الكبريتيدات في المياه الواردة إلى المحطة لتحديد وجود تixer لا هوائي (تعفن) والمياه الخارجة من السيب النهائي بالمحطة لمعرفه مدى المطابقه للقانون

**12. قياس الزيوت والشحوم:**

يتم قياس تركيز الزيوت والشحوم في محطات معالجة مياه الصرف الصحي في المياه الخام وخروج مرحله فصل الزيوت والشحوم لمعرفه كفاءه ازاله الزيوت والشحوم وفي السيب النهائي للمحطة لمعرفه مدى مطابقه النهائي للقانون.

يرجع زيادة تركيز الزيوت والشحوم في المياه الداخلة لأحواض التهوية إلى

- عدم كفاءه مرحله فصل الزيوت والشحوم
  - انخفاض كفاءة الكاشطات الموجودة على سطح أحواض الإبتدائي وعدم التخلص من الخبث
- ويترتب على ذلك

انخفاض كثافه الحمأة وطفوها في أحواض الترسيب النهائي مما يقلل من كفاءه محطة المعالجة ونوعيه المياه في السيب النهائي لمحطة المعالجة.

**13. قياس نسبة المواد الصلبة في الحمأة:**

يتم قياس النسبة المئوية للمواد الصلبة الكلية في الحمأة الإبتدائية والحمأة المركزية والحمأة الجافه تترواح نسبة المواد الصلبة في الحمأة الإبتدائية من (1 - 4 %) والحمأه المركزه (4 - 10 %) والحمأه الجافه (30 %) انخفاض النسبة المئوية للحمأة الإبتدائية عن 1 % يدل على أن معدلات سحب الحمأة عالي ارتفاع النسبة المئوية للحمأة الإبتدائية عن 4 % يدل على أن معدل سحب الحمأة منخفض مما يؤدي إلى طفو الحمأة في أحواض الترسيب الإبتدائي ولذلك يجب زيادة معدلات سحب الحمأة لتصبح نسبة المواد الصلبة بها في الحدود المطلوبة.

دلالة النسبة المئوية للحماء الخارجة من أحواض التركيز

قياس نسبة المواد الصلبة في الحماء المركزية حيث أن نسبتها تتراوح من 4-10% ومن هذه النسبة يتم معرفه ما إذا كان معدلات سحب الحماء من حوض تركيز الحماء مضبوط أو عالي أو أقل من المطلوب.

دلالة النسبة المئوية للحماء الخارجة من أحواض التجفيف

يتم حساب النسبة المئوية للمواد الصلبة في الحماء الجافه TS% بأحواض التجفيف لمعرفه ما إذا كانت الحماء يمكن رفعها أم لا.

14. قياس معدل تنفس الحماء (معدل استهلاك الأكسجين)

❖ معدل استهلاك الأكسجين Oxygen Consumption Rate يطلق عليه أيضاً معدل التنفس ويقاس على عينات السائل المخلوط في أحواض التهوية والغرض منه تحديد نشاطيه الكائنات الحية الموجوده في السائل المخلوط والذي يؤثر عليها درجه الملوثات او السمية.

❖ تمثل المواد العضوية الذائبة الموجودة في المياه الداخلة لحوض التهوية (الغذاء للكائنات الدقيقة الهوائية، حيث تستخدم تلك الكائنات الأكسجين لأكسدة المواد العضوية لتكوين وبناء خلايا جديدة وللحصول على الطاقة.

دلالة معدل استهلاك الأكسجين:

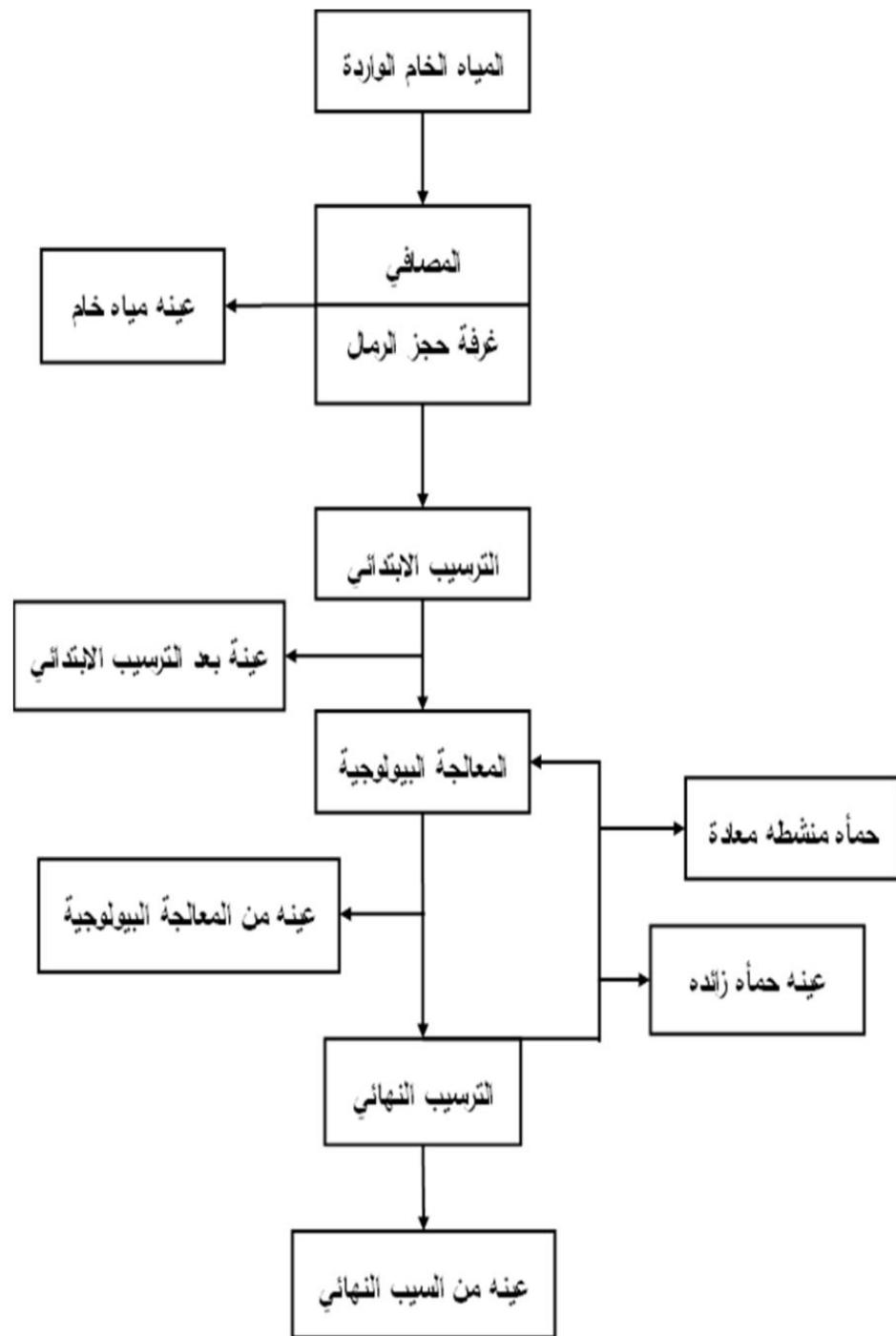
- ارتفاع معدل استهلاك الأكسجين دلالة على نشاطيه الكائنات الحية.
- انخفاض معدل استهلاك الأكسجين والتى قد ترجع إلى زيادة MCRT أو وجود سميه بالمياه تؤثر على نشاط الكائنات الحية

15. قياس الكلور الحر المتبقى:

يستخدم الكلور لتقليل التلوث البكتريولوجي في المياه المعالجة حيث يوجد حوض المزج بالكلور بعد الترسيب النهائي ويتم حقن الكلور في المياه الخارجة من الترسيب النهائي والداخلة لحوض المزج بالكلور لكي تمكث المياه المضاف إليها الكلور في هذا الحوض مده من (10 - 30 دقيقة) لضمان نجاح عملية التطهير والمعالجة بالكلور وإنتاج الكلور الحر الذى يقوم بعملية التطهير وتقليل التلوث البكتريولوجي في المياه المعالجة ويتم جمع العينة من المياه الخارجة من الهدار الخاص بحوض المزج بالكلور وتحليلها فوراً ويجب ألا يقل تركيز الكلور الحر المتبقى في العينة الخارجية من السبب النهائي عن 0.5 ملجم / لتر ولا يزيد عن 1.00 ملجم / لتر وفي حالة عدم دخول مياه خام إلى محطة المعالجة وعدم خروج مياه معالجة من حوض المزج بالكلور لا يتم جمع عينة من محطة المعالجة.

أماكن جمع العينات ومعدلات اجراء التجارب المعملية:

يتم اجراء معظم التحاليل المعملية التي سبق شرحها في جميع محطات معالجه مياه الصرف الصحي ولكن يختلف معدل اجراء هذه التجارب حسب سعه المحطة (التصريف التصميمي 3/يوم). ويوضح الشكل التالي (1-1) أماكن أخذ العينات في محطات معالجه مياه الصرف الصحي مع ملاحظه ضرورة اتباع الخطوات والاساليب الدقيقة أثناء جمع العينات وأنها يجب أن تكون مماثله لكي تعطى نتائج في التحاليل تعبر عن الواقع الفعلى في كل مرحله من مراحل المعالجة بالمحطة



أمكن أخذ العينات في محطة معالجة الصرف الصحي

والجدول التالى توضح معدل اجراء التجارب المعملية حسب سعة محطات معالجة مياه الصرف الصحي المختلفة

يوضح الجدول رقم (1-1) التحاليل المطلوبة الموصى بها ومعدلاتها وأماكن أخذ العينة بالمحطات التي تصرفها أقل من 20000 متر

مكعب يوم .

### الجدول رقم (1-1)

م	اسم الاختبار	معدلات إجرائه	مكان أخذ العينة
١	الأكسجين الذائب	يوميا	- التهوية - السيب النهائي
٢	الرقم الأيدروجيني	يوميا	- المياه الخام - مدخل التهوية - السيب النهائي
٣	الأكسجين الحيوي الممتص	٢ كل اسبوع	- المياه الخام - مدخل التهوية - السيب النهائي
٤	الأكسجين الكيميائي المستهلك	٢ كل اسبوع	- المياه الخام - مدخل التهوية - السيب النهائي
٥	المواد الصلبة العالقة الكلية	يوميا	- المياه الخام - مخرج الترسيب الابتدائي - حوض التهوية - السيب النهائي - الحمأة المنشطة المعادة

المواد المتطرأة	الصلة العالقة	المواد	الرقم
- حوض التهوية - الحمأة المنشطة المعادة	مرتين كل اسبوع		٦
- المياه الخام - مدخل التهوية - مخرج الترسيب النهائي - السيب النهائي	اسبوعيا	النترات - نيتروجين	٧
- المياه الخام - السيب النهائي	اسبوعيا	النيتروجين العضوي	٨
- المياه الخام - السيب النهائي	مرتين كل اسبوع	الكبريتيدات	٩
- المياه الخام - مدخل الترسيب الابتدائي - مدخل التهوية - السيب النهائي	مره كل اسبوعين	الزيوت والشحوم	١٠
- المياه الخام - السيب النهائي	اسبوع	الأمونيا - نيتروجين	١١
- السيب النهائي	يوميا	الكلور الحر المتبقى	١٢
- حوض التهوية	حسب ظروف التشغيل	الفحص الميكروسكوبى	١٣

كما يوضح الجدول رقم (1-2) التحاليل المطلوبة ومعدلاتها وأماكنأخذ العينة بالمحطات التي تصرفها من 20000 حتى 60000 م<sup>3</sup> / يوم.

### الجدول رقم (1-2)

م	اسم الاختبار	معدلات إجرائه	مكان أخذ العينة
١	الأكسجين الدائب	يوميا	- التهوية - السيب النهائي
٢	الرقم الأيدروجيني	يوميا	- المياه الخام - مدخل التهوية - السيب النهائي
٣	الأكسجين الحيوي الممتص	٣ كل اسبوع	- المياه الخام - مدخل التهوية - السيب النهائي
٤	الأكسجين الكيميائي المستهلك	٣ كل اسبوع	- المياه الخام مدخل التهوية السيب النهائي
٥	المواد الصلبة العالقة الكلية	يوميا	- المياه الخام - مخرج الترسيب الابتدائي - حوض التهوية - السيب النهائي - الحمأة المنشطة المعادة

٦	المواد الصلبة العالقة المتطايرة	٣ مرات كل اسبوع	- حوض التهوية - الحمأة المنشطة المعادة
٧	النترات - نيتروجين	اسبوعيا	- المياه الخام - مدخل التهوية - مخرج الترسيب النهائي - السيب النهائي
٨	النيتروجين العضوي	اسبوعيا	- المياه الخام - السيب النهائي
٩	الكبريتيدات	٣ كل اسبوع	- المياه الخام - السيب النهائي
١٠	الزيوت والشحوم	مره كل اسبوع	- المياه الخام - مدخل الترسيب الابتدائي - مدخل التهوية - السيب النهائي
١١	الأمونيا - نيتروجين	٢ مره كل اسبوع	- المياه الخام - السيب النهائي
١٢	الكلور الحر المتبقى	يوميا	- السيب النهائي
١٣	الفحص الميكروسكوبى	حسب ظروف التشغيل	- حوض التهوية

كما يوضح الجدول رقم (1-3) التحاليل المطلوبة ومعدلاتها وأماكن أخذ العينة بالمحطات التي تصرفها أعلى من 60000 م<sup>3</sup>/يوم

### جدول رقم (3-1)

م	اسم الاختبار	معدلات إجراؤه	مكان أخذ العينة
١	الأكسجين الذائب	يوميا	- التهوية - السيب النهائي
٢	الرقم الأيدروجيني	يوميا	- المياه الخام - مدخل التهوية - السيب النهائي
٣	الأكسجين الحيوي الممتص	يوميا	- المياه الخام - مدخل التهوية - السيب النهائي
٤	الأكسجين الكيميائي المستهلك	يوميا	- المياه الخام - مدخل التهوية - السيب النهائي
٥	المواد الصلبة العالقة الكلية	يوميا	- مخرج الترسيب الابتدائي - حوض التهوية - السيب النهائي - الحمأة المنشطة المعاده

- حوض التهوية - الحمأة المنشطة المعاده	يوميا	المواد الصلبة العالقة المتطايرة	٦
- المياه الخام - مدخل التهوية - مخرج الترسيب النهائي - السيب النهائي	٣ مرات في الاسبوع	النترات - نيتروجين	٧
- المياه الخام - السيب النهائي	٣ مرات في الاسبوع	النيتروجين العضوي	٨
- المياه الخام - السيب النهائي	يوميا	الكبريتيدات	٩
- المياه الخام - مدخل الترسيب الابتدائي - مدخل التهوية - السيب النهائي	مره كل اسبوع	الزيوت والشحوم	١٠
- المياه الخام - السيب النهائي	٣ مرات في الاسبوع	الأمونيا - نيتروجين	١١
- السيب النهائي	يوميا	الكلور الحر المتبقى	١٢
- حوض التهوية	اسبوع	الفحص الميكروسكوبى	١٣

## معاملات التحكم في تشغيل محطات معالجة مياه الصرف الصحي

يعتمد تشغيل محطات معالجة مياه الصرف الصحي بصفه عامه والتحكم فيها ومحطات المعالجة بالحماء المنشطة بصفه خاصه على عاملين هما:

1- اجراء التحاليل المعملية المطلوبة في مراحل المعالجة المختلفة ثم عمل حسابات التحكم في التشغيل ومن خلالها يمكن التعرف على سير عمليات المعالجة والتعرف على أي مشكلة قد تحدث وأسبابها واتخاذ الاجراءات المطلوبة لمعالجها

2- الخبرة العملية والملاحظة المستمرة لمراحل عمليات المعالجة حيث أنه بالخبرة العملية والملاحظة المستمرة يمكن التعرف على أي مشكلة قد تحدث ويمكن اتخاذ الاجراءات المطلوبة لمعالجها

وفي هذا الفصل سوف يتم شرح المعاملات الخاصة بالتحكم في تشغيل محطات معالجة مياه الصرف الصحي بالحماء المنشطة.

## 1 - حجم الحماء المنشطة المترسبة بعد 30 دقيقة (SV30)

الغرض منها:

1- التعرف على خصائص الحماء المنشطة ومعدل ترسبيها بأحواض التهوية

2- التعرف على تركيز المواد الصلبة العالقة في حوض التهوية بشكل اعتباري .

3- مؤشر لظروف عملية النترنة والدنترة .

ويجب ملاحظة الآتي:

- يتم ترسيب حوالي 80 % من الحماء المنشطة خلال الخمس دقائق الأولى .

- يجب ألا تقل فتره ظهور الحماء على سطح المخار عن 3 ساعات وكلما زادت تلك المدة كلما كانت نوعيه الحماء جيده وظروف التشغيل جيده حيث تتصعد الحماء التي تم ترسبيها بسبب ظروف نقص الأكسجين حيث يحدث ما يعرف باسم (الدنتره)

- يمنع وجود الخيطيات الحماء من الإنضغاط ويسبب تصاعدتها وبالتالي تعطى قيمة عاليه جدا من SV30

## دلالة قياس حجم الحماء المنشطة المترسبة بعد 30 دقيقة (SV30)

تحديد جودة الندف في عملية الترسيب

توقع المشاكل التي قد تحدث لعملية الترسيب في أحواض الترسيب الثانوي

المعايير الواجب ملاحظتها من هذا القياس:

❖ لون الندف

❖ عكارة الجزء الرائق من السائل المخلوط بعد الترسيب

❖ وجود ندف دبوسيه عائمه من عدمه بعد انتهاء وقت الترسيب

❖ وجود طبقة من الزيوت على السطح

❖ مدي قابلية الحماء للتصاعد الحماء

يمكن تقسيم الندف إلى انواع هى كالتالى :

## 1. الندف الجيد

• تكون مابين 150-500 مللي ميكرون

• ذات كثافه

- تترسب بهدوء

- ترك سائل رائق فوق الحمأة المترسبة

## 2. الندف الديوسي

- تشكل من الندف الصغيرة والضعيفة في الحمأة المنشطة
- تتكون من بكتيريا بدون عمود فقري خيطي
- تترسب بسرعة وتنسبب في وجود مواد صلبة عائمة في السيب النهائي مما يؤدي إلى تدفق عكر من أسبابها الحمأة القديمة - لون الندف رمادي - معدلات تنفس الحمأة منخفضة - ز من بقاء الكائنات الحية طويل  $F/M$  منخفض

## 3. الندف المشتته

- غير منتظمة الشكل
- يوجد بها خيطيات كثيرة
- ذات لون فاتحه
- معدل الترسيب غير جيد وتنسبب في وجود مواد صلبة عائمة في السيب النهائي مما يؤدي إلى تدفق عكر من أسبابها الحمأة الصغيرة - لون الندف بني فاتح - عكارة عالية لجزء الرائق من السائل المخلوط - معدلات تنفس الحمأة عالية -  $F/M$  عالي وتكون ذات طبيعة هشة

## 2 - دليل حجم الحمأة (S VI)

يعرف دليل حجم الحمأة (S VI) بأنه:

- العلاقة ما بين الحجم الذي تشغله الحمأة بعد ترسيبها لمدة 30 دقيقة ووزن الحمأة ( تركيز المواد الصلبة العالقة في التهوية مجم / لتر ) ويتراوح دليل حجم الحمأة ما بين (50-150) على لا يقل عن 50 و لا يزيد عن 150 . دليل حجم الحمأة من 50 - 100 يكون معدل ترسيب الحمأة ممتازة ونوعية الحمأة ممتازة . دليل حجم الحمأة من 100 إلى 150 يكون معدل ترسيب الحمأة جيدة ونوعية الحمأة جيدة . دليل حجم الحمأة أكبر من 150 يكون معدل ترسيب الحمأة رديئة ونوعية الحمأة رديئة .

## 3 - نسبة الغذاء إلى نسبة الكائنات الحية الدقيقة $F/M$ Ratio

هي نسبة عدد الكيلو جرامات من الأكسجين الحيوي الممتص (BOD) الداخل لحوض التهوية في اليوم إلى عدد الكيلو جرامات من الكائنات الحية الدقيقة (البكتيريا) في حوض التهوية في اليوم بمعنى آخر:

كم كيلو جرام من الأكسجين الحيوي الممتص يدخل إلى حوض التهوية في اليوم بحاجة إلى كم كيلو جرام من المواد العالقة المتطرورة في حوض التهوية . يتم التعبير عن نسبة الغذاء إلى نسبة الكائنات الحية الدقيقة بـ  $\text{Kg MLVSS / day} / \text{Kg BOD / day}$  لكل  $\text{Kg BOD / day}$  .

القيم المثلثي  $F/M$  لمحطات معالجة مياه الصرف الصحي بطرق بيولوجية مختلفة:

- ❖ محطات المعالجة البيولوجية بالحمأة المنشطة التقليدية (0.2 - 0.4)
- ❖ محطات المعالجة البيولوجية بالحمأة المنشطة بنظام التهوية الممتدة (0.15 - 0.05)
- ❖ محطات المعالجة البيولوجية بالحمأة المنشطة بنظام قنوات الأكسدة (0.3 - 0.05)

يساعد تثبيت نسبة  $F/M$  عند رقم معين في التحكم في عملية التشغيل

ارتفاع نسبة  $F/M$  يدل على انخفاض تركيز المواد العالقة المتطرأة في احواض التهوية ويتم التغلب عليها بتقليل كمية الحماة الزائدة

**زيادة تركيز الحماة المعادة**

انخفاض نسبة  $F/M$  يدل على الارتفاع تركيز المواد العالقة المتطرأة في احواض التهوية ويتم التغلب عليها بزيادة تركيز الحماة

**الزائدة وتقليل تركيز الحماة المعادة**

- يمكن التحكم في تشغيل محطات المعالجة بالحماية المنشطة بتثبيت نسبة الغذاء إلى نسبة الكائنات الحية الدقيقة حسب نظام المعالجة بالحماية المنشطة في حالة ثبات متوسط كمية مياه الصرف الصحي الداخلة لحوض التهوية وتركيز الأكسجين الحيوي الممتص وحساب تركيز المواد العالقة المتطرأة المطلوب في حوض التهوية

#### 4 - كمية الحماة المنشطة المعادة RAS

يتم تحديد كمية الحماة المنشطة المعادة لأحواض التهوية لتوفير العدد الكافي من الكائنات الحية الدقيقة لتحليل وأكسدة المواد العضوية الداخلة لحوض التهوية والمحافظة على تركيز المواد الصلبة العالقة في حوض التهوية.

#### 5- زمن بقاء الحماة ( SRT )

زمن بقاء الحماة ( SRT ) هو زمن بقاء الخلايا البكتيرية ( الحماة المنشطة ) في وحدة المعالجة البيولوجية ويمكن ان يطلق عليه ( Mean Cell Residence Time ) ( MCRT ) مع الاخذ في الاعتبار ان :

SRT يقيس فقط كتلة TSS الموجودة في المفاعل الحيوي مقسومة على كتلة MLSS الموجودة والمزالة من نظام المعالجة

بينما MCRT يقيس كتلة اجمالي المواد الصلبة في نظام المعالجة و الذي يتضمن المواد الصلبة العالقة في المفاعل الحيوي والمواد الصلبة في أحواض الترسيب الثنائي مقسومة على كتلة المواد الصلبة العالقة المفقودة من النظام .

حساب زمن بقاء الحماة في محطات المعالجة بالحماية المنشطة مهم جدا حيث أن زمن بقاء الحماة من أهم العوامل التي تتحكم في مراقبة تشغيل وحدة المعالجة الثانوية بالحماية المنشطة . ويعرف زمن بقاء الحماة بأنه المدة التي تتمكنها الحماة المنشطة في أحواض التهوية والترسيب الثنائي إلى أن يتم إعادةتها مرة أخرى إلى أحواض التهوية و يعبر عن زمن بقاء الحماة باليوم . و يعرف أيضا زمن بقاء الحماة بأنه كمية المواد الصلبة العالقة المتطرأة في وحدة المعالجة البيولوجية بالكيلو جرام في اليوم على كمية المواد الصلبة العالقة المتطرأة الخارجة من مهنة المعالجة بالكيلو جرام في اليوم . و يختلف زمن بقاء الحماة حسب نظام المعالجة بالحماية المنشطة في نظام المعالجة التقليدية بالحماية المنشطة ويتراوح زمن بقاء الحماة ما بين 3 إلى 15 أيام أما في المحطات التي تعمل بنظام التهوية المتعددة فيكون زمن بقاء الحماة من 20 - 40 يوم وفي المحطات التي تعمل بنظام قنوات الأكسدة يكون زمن بقاء الحماة من 15 - 30 يوم وأنه يتم التحكم في زمن بقاء الحماة عن طريق التحكم في تشغيل طلمبات الحماة المعادة والزائدة . فزيادة زمن بقاء الحماة يعني زيادة تركيز الحماة في أحواض التهوية و الترسيب النهائي ويتم خفض هذا العمر بزيادة كمية الحماة الزائدة . إما اذا كان زمن بقاء الحماة صغير فهذا يعني انخفاض تركيز الحماة في أحواض التهوية وأحواض الترسيب النهائي و يتم زيادة زمن بقاء الحماة بزيادة كمية الحماة المعادة و خفض كمية الحماة الزائدة لزيادة تركيز المواد العالقة في وحدات المعالجة البيولوجية .

استخدام نتائج التحاليل في التحكم في تشغيل محطات  
معالجة الصرف الصحي

يمكن التحكم في تشغيل محطات المعالجة بالحماء المنشطة عن طريق تثبيت زمن بقاء الحماء عند رقم معين و من خلاله يتم التحكم في تركيز المواد الصلبة العالقة المتطايرة في حوض التهوية و كذلك كمية الحماء المنشطة المعاده و الزائدة .

## 6 - كمية الحماء المنشطة الزائدة (WAS)

يجب ضبط كمية الحماء المنشطة الزائدة لغرض:

- 1- المحافظة على تركيز ثابت للمواد الصلبة العالقة في أحواض التهوية (MLVSS)
- 2- المحافظة على مستوى ثابت لنسبة الغذاء إلى نسبة الكائنات الحية الدقيقة  $F/M$
- 3- المحافظة على مستوى ثابت لعمر الحماء.

## 7 - الفحص الميكروسكوبى للحماء المنشطة:

ت تكون الحماء المنشطة من حوالي 90% كائنات حية دقيقة (بكتيريا) وحوالي 10% كائنات أولية يمكن معرفة كفاءة التشغيل وطبيعة السبب النهائي لمحطة المعالجة من نوع الكائنات الموجودة .  
تعتمد أنواع الكائنات الحية المكونة للحماء المنشطة على عده عوامل

1. طبيعة المياه الخام
2. توافر الأكسجين الذائب وتركيزه في حوض التهوية
3. توافر الغذاء المناسب ونسبته إلى الكائنات الحية .
4. ظروف التشغيل.

أهم الكائنات الحية التي تكون منها الحماء المنشطة:

### 1. البكتيريا وترجع أهميتها إلى

انها تقوم بالدور الأساسي في معالجة وأكسدة المواد العضوية في مياه الصرف الصحي مع ملاحظه ان البكتيريا لا يمكن رؤيتها تحت الميكروскоп العادي .

### 2. الكائنات الخيطية:

تبعد تحت الميكروскоп مثل خصل الشعر أو حزم القش و يمكن أن تكون أنواعها من البكتيريا أو الفطريات أو البروتوزوا أو الطحالب وسوف يتم عرض بعض الصور لتلك الكائنات.

قد يكون للخيطيات تأثير سلبي وآخر إيجابي :

أولا التأثير السلبي :

1. تقلل من سرعة ترسيب الحماء المنشطة في أحواض الترسيب النهائي وتواجدها بكثرة في الحماء المنشطة يعني وجود ظروف غير ملائمه في المعالجة البيولوجية وذلك من خلال تكوين ندف ذات هيكل مفتوح او منتشر وذلك نتيجه زيادة عدد الخيطيات

### 2. زيادة دليل حجم الحماء (SVI)

3. زيادة نسبة المواد الصلبة العالقة والمواد العضوية في المياه الناتجة بالمرور الثانوي.

ثانيا التأثير الإيجابي :

وذلك من خلال المساهمه في تقويه الندفه حيث أن وجود الخلايا الخيطيه بعد مناسب يكون بمثابه العمود الفقري للندفه مما يقويها

أسباب تواجد الخيطيات:

- انخفاض الرقم الهيدروجيني
- انخفاض تركيز الأكسجين الذائب في التهوية.

- انخفاض أو زيادة تركيز المواد العضوية الكربونية في المياه الخام (زيادة أو نقص الحمل العضوي).
  - انخفاض تركيز العناصر الغذائية الأساسية للبكتيريا مثل النيتروجين والفوسفور في المياه الخام حيث يجب أن يتاسب تركيز عنصري النيتروجين والفوسفور مع تركيز BOD (N: P) حيث يجب أن تكون هذه النسبة (1: 5: 100) لضمان نمو ونشاط الكائنات الخيطية.
  - زيادة تركيز كبريتيد الأيدروجين في المياه الخام
  - وجود مخلفات صرف صناعي.
  - زيادة تركيز الدهون والزيوت والشحوم في المياه الخام
  - زيادة تركيز المواد العضوية النيتروجينية في المياه الخام
- 3. البروتوزوا:** كائنات أولية يمكن رؤيتها تحت الميكروسكوب وترجع أهميتها إلى:
- أ - زيادة سرعة ترسيب الحمأة المنشطة في أحواض الترسيب النهائي وتعتمد سرعة ترسيب الحمأة المنشطة على أنواع الكائنات الأولية الموجودة في الحمأة.
- ب - تتغذى على العناصر الكيميائية ومن أهمها النيتروجين والفوسفور والخلايا الميتة من البكتيريا و تتخلص من البكتيريا العائمة وتساعد على ترويق المياه في أحواض الترسيب النهائي.
- ج- المساهمة في تشكيل الندف

### وتشمل الآتي:

#### 1. الامبيا:-

كائنات وحيدة الخلية تتتنوع في الشكل وتتحرك عبر الأقدام الكاذبة وتحتمل انخفاض الأكسجين و**وتتوارد الأمبيا الحرة** عندما يكون عمر الحمأة صغير ويشير وجودها :

- حمل على من الأكسجين الحيوي الممتص
- انخفاض نسبة الأكسجين الذائب
- وجود كميات كبيرة من المواد العالقة

**وتتوارد الأمبيا المتحوصلة** عندما يكون عمر الحمأة كبير أو في حالات وجود صرف صناعي أو سموم مثل المعادن الثقيلة أو نقص الأكسجين الذائب.

#### 2. السوطيات:-

كائنات تأخذ الشكل البيضاوي تتحرك بواسطه السوط وتواردها يدل على :

1. عمر حمأة صغير.

2. ارتفاع قيمة F/M.

3. انخفاض قيمة MLSS.

4. وجود كمية كبيرة من المواد المغذية.

5. البكتيريا تجمعت لتكوين الندف

6. فتره المكث مناسبه

**3. الهدبيات:-**

مزوده بأهداب و تستخدمن فى سحب الغذاء و ترتبط الساپحات بالترسيب الجديد للحماء النشطه وجوده المعالجه وتنقسم حسب قدرتها على التنافس للحصول على الغذاء إلى :-

- الهدبيات حرء الحركه
- الهدبيات الزاحفه
- الهدبيات الجالسه & المعنقه.

**أولاً الهدبيات الحرة:-**

تأخذ الشكل الدائرى إلى بيضاوى تتحرك بنشاط عبر صنف من الأهداب القصيره و تقوم بتصفيه السائل المعالج و تشير بشكل عام إلى التشغيل الجيد

**ثانياً الهدبيات الزاحفه:-**

ترعى على جزئيات الندف مسببه زياده حجم الندف

**ثالثاً الهدبيات المعنقه :-**

توجد ملتصقه باى شئ تستعمل الاهداب لخلق تيار من الماء لجلب الغذاء يمكن ان تكون مفرده/متفرعه إلى مستعمره وكلما زادت عدد الرؤوس فى المستعمره كلما زاد عمر الحماء

**4. الميتازوا:****1. الروتيفرا:**

وجودها غير شائع في عمليات الحماء المنشطة التقليدية، ولكن اذا وجدت فان ذلك يشير إلى انخفاض نسبة الغذاء إلى الكائنات الحية الدقيقة أو طول عمر الحماء ووفرة الاكسجين الذائب. وتتغذى على البكتيريا والطحالب وتمتلك اهداب اماميه يتم تدويرها لجمع الماء وجمع الكائن الحى بالماء وتلتصق بالنندف عن طريق ذيل متشعب .

**2. اللافقاريات :-**

وتشمل (الروتيفرا- الديدان الخطيه- بطئيه المشيه-الديدان الحلقيه) وتنواد في حاله زيادة عمر الحمام.

**الديدان الخطيه :**

تتحرك خلال السوائل عن طريق الألتواه للأمام والخلف تتغذى على البكتيريا - الطحالب - الأوليات الصغيرة وفي أحيان اخرى على الديدان الخطيه الأخرى الصغيرة بعض الأنواع لها أسنان وبرعم والتى تتمكنها من الالتصاق بالفريسة كما يستخدم كعضو امتصاص للغذاء ان الخطيه توجد فقط في MCRTS الاعلى..

**الديدان بطئيات المشيه :**

هي عبارة عن ديدان عديمة اللون شبيه بالديدان الخطيه تتغذى على المواد العضوية الحية والميتة بعض من هذه الديدان قد تمثل اقصر فترة حياة للحيوانات عديدة الخلايا حيث تمثل ثلاثة أيام فقط.

**الديدان الحلقيه أو الديدان المعلقة :**

هي من الشعب الكبيرة من اللافقاريات تضم أكثر من 17000 نوع التي منها الديدان الأرضية تعيش في المياه المالحة والمياه العذبة والتربة.

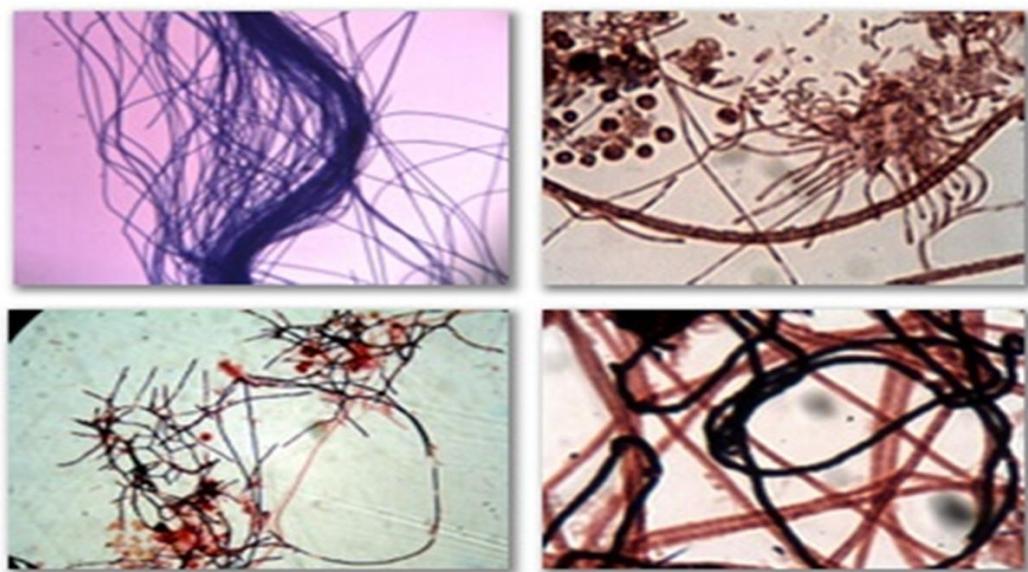
## - دب الماء -

- تتغذى على الطحالب والأوليات وهو شديد الحساسية للظروف البيئية ولا تعيش في وجود الأمونيا.
- ودلالة وجوده : كبر عمر الحمأة وانخفاض المحتوى العضوي ووفرة الأكسجين الذائب.

يوضح الجدول التالي صفات ونوعية الحمأة المنشطة وظروف التشغيل ومواصفات المياه الخارجة من السبب النهائي للمحطة والأنواع السائدة من البروتوزوا في الحمأة المنشطة.

الكائنات السائدة في الحمأة المنشطة	نوعية السبب النهائي
تنشر الامبيا مع السوطيات كما يظهر قليل من الهدبيات	1- كفاءة المحطة ضعيفة جدا وزيادة تركيز TSS و BOD في السبب النهائي - وجود بكتيريا منتشرة على سطح أحواض الترسيب النهائي - عدم تكوين الحمأة المنشطة في صوره ندف - مياه السبب النهائي عكره
تتوارد الهدبيات الزاحفة بوفره مع قليل من الهدبيات الحرية والروتيفرا و السوطيات	2- كفاءة المحطة ممتازة - تكوين ندف للحمأة المنشطة ممتازة - سرعه ترسيب الحمأة المنشطة ممتازة - مياه السبب النهائي رائقة
-تتوارد الروتيفرا مع زياده الهدبيات المعنقه وقليل من الهدبيات الحرية	3- زياده تركيز TSS وانخفاض تركيز BOD في السبب النهائي - ارتفاع SVI - مياه السبب النهائي عكره

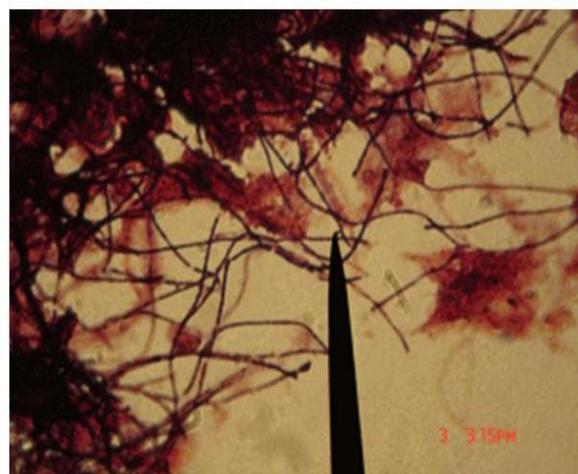
وتوضح الأشكال الآتية صور للبكتيريا والأنواع المختلفة من البروتوزوا الموجودة في الحمأة المنشطة وعلاقتها بسرعه ترسيب الحمأة ونوعية المياه الخارجة من السبب النهائي.



## صور للكائنات الخيطية بالحمة المنشطة

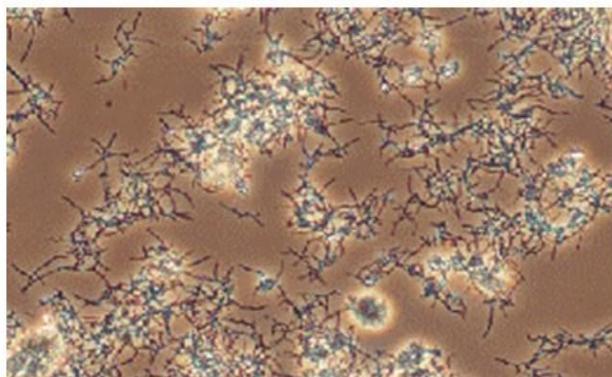


ينمو في الحمة بأحواض التهوية نتيجة انخفاض تركيز الأكسجين الذائب.

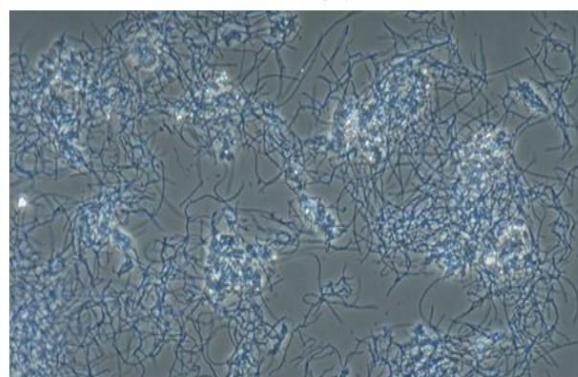


ينمو في الحمة المنشطة نتيجة زيادة تركيز الزيوت والشحوم في أحواض التهوية

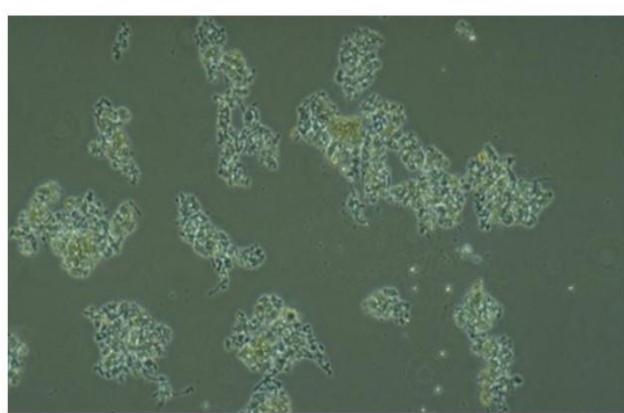
تكون  
حمة  
منشطه  
سريعة  
الترسيب



يوجد في الحمة المنشطة نتيجة زيادة تركيز MLVSS وزيادة عمر الحمة

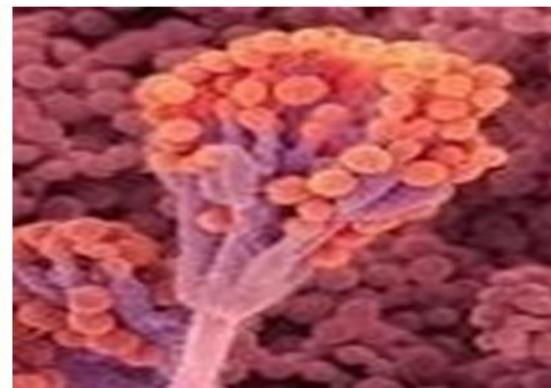


حمة منشطة بطيئة الترسيب لوجود كائنات خيطية





### FILAMENTOUS ALGAE

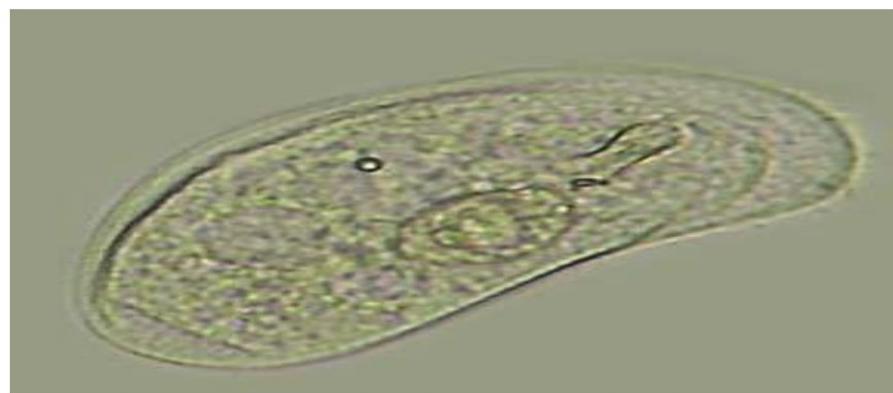


### FILAMENTOUS FUNGI

الفطريات وتنواد في الحمأة المنشطة في حاله انخفاض الرقم الأيدروجيني

الكائنات السابحة (المتحركة) الحية وهي تتواجد في الحمأة المنشطة قليلة التركيز في التهوية

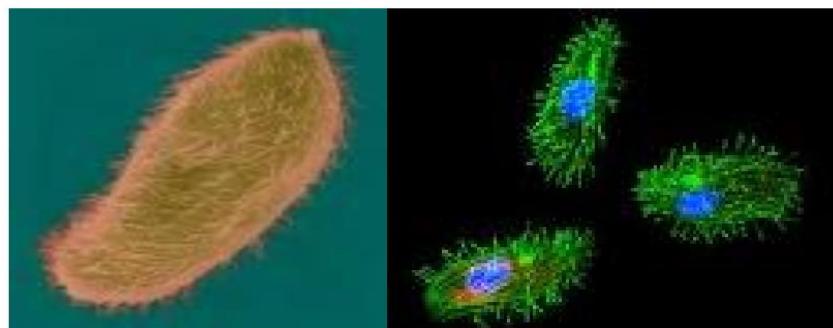
وتشمل: **Young Sludge**



1 – Free swimming ciliates



2 – Amoeba

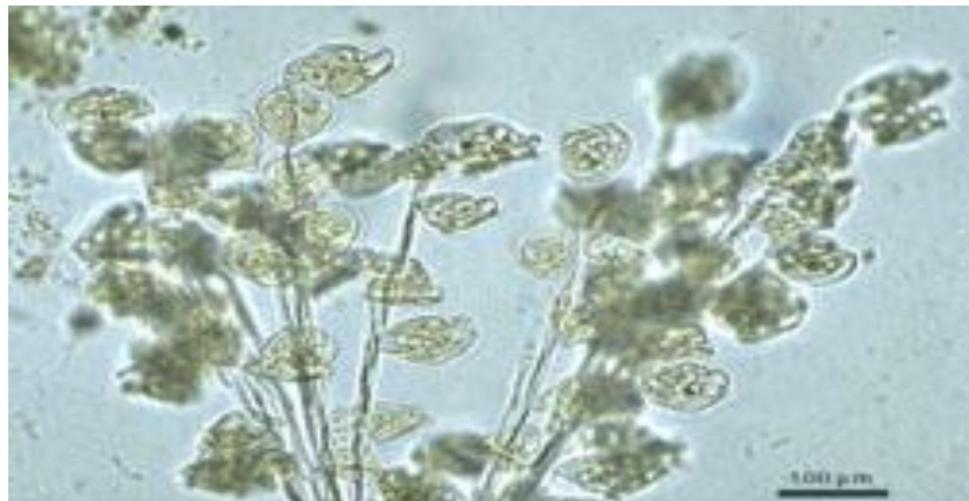


3 – Ciliated protozoa

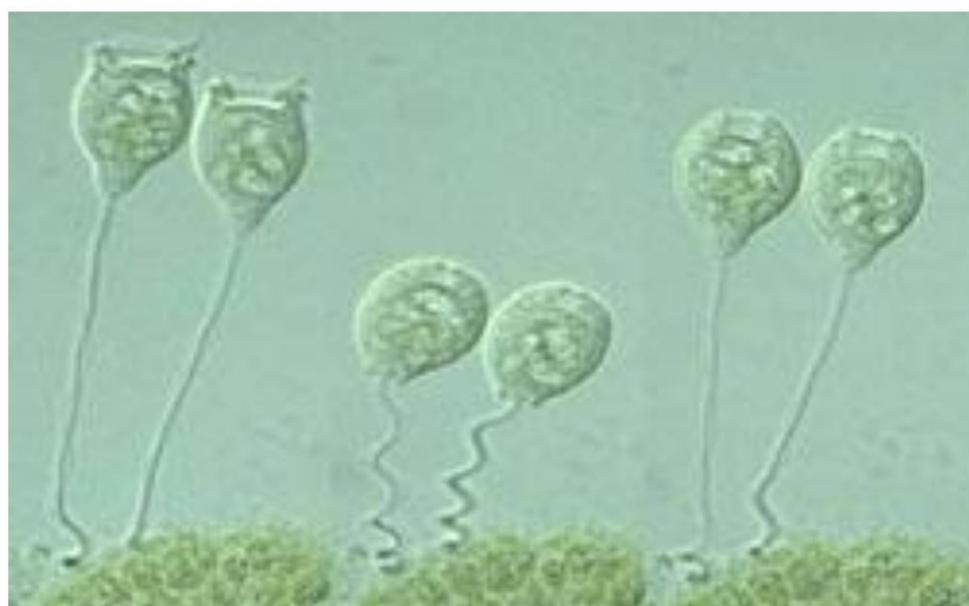


## Flagellated protozoa

البروتوزوا ذات العنق والتي توجد في الحمأة المنشطة الناضجة والسرعة الترسيب وهي تتواجد في الحمأة المنشطة الناضجة  
(وتشمل الكائنات الآتية):



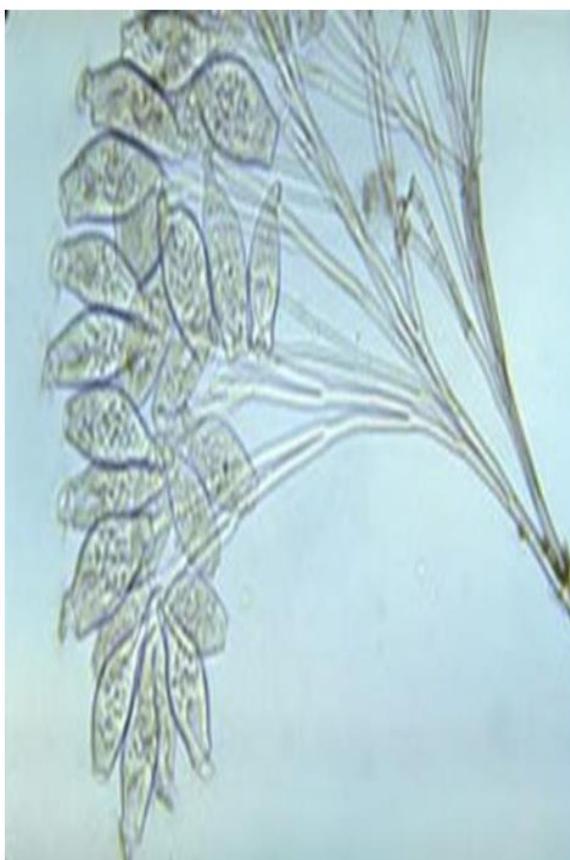
A – VORTICELLA CONVALLARIA



B – VORTICELLA CONVALLARIA



**C – CARCHESIUM SP.**



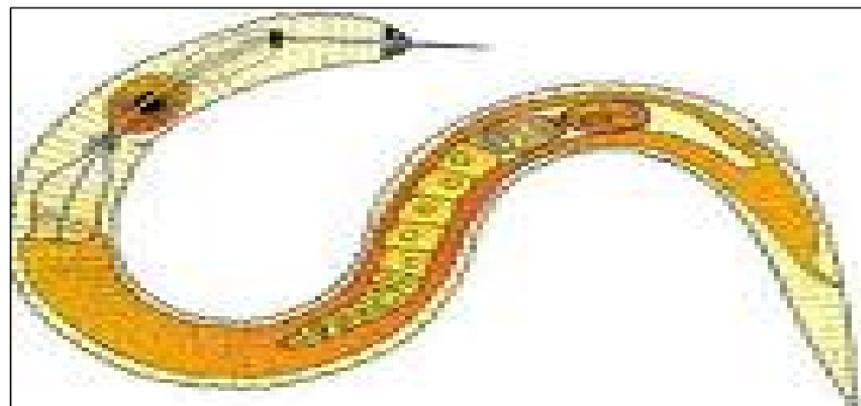
**D – OPERCULARIA SP**



**E-Epistylis**



الروتيفرا ROTIFER وهي تتوارد في الحمأة المنشطة ذات  $F/M$  قليله و  $MCRT$  عالي



A plant nematode



دب الماء

## أهم ظواهر ومشاكل التشغيل لمحطات المعالجة

يتم التعرف في هذا الفصل على أهم المشكلات التي تحدث بمحطات معالجة مياه الصرف الصحي بالحمة المنشطة وأنه يوجد مشكلات تحدث وتظهر بأحواض التهوية وأخرى تحدث وتظهر بأحواض الترسيب النهائي.

**ملخص لمشاكل التشغيل بمراحل المعالجة المختلفة (ظواهرها - أسبابها المحتملة - الحلول الممكنة)**

المشكلة	الأسباب المحتملة	طرق العلاج
الرمال	طول فترة المكث.	مراجعة الأحمال الهيدروليكيه الوارد للمحطة
	سرعة المياه أقل من التصميمي	مراجعة الأحمال الهيدروليكيه الوارد للمحطة
	ناشرات الهواء لا تعمل بكفاءة.	صيانة وضبط ناشرات الهواء
وجود روابح كريهة داخل أحواض فصل الرمال	زيادة معدلات التهوية بدرجة لا تسمح بترسيب الرمال .	مراجعة مرحله فصل الرمال وكفاءه ازالته
للون أسود ورائحة عفنة للمياه الوارده	حدوث تعفن بمياه الداخل	زيادة حقن الهواء المضغوط في مدخل المحطة. إضافه كيماويات

### مشاكل التشغيل بأحواض الترسيب الابتدائي :-

تتلاعث مشاكل التشغيل في نقطتين رئيسيتين وهما :-

- 1- إنخفاض نسبة إزالة المواد الصلبة العالقة.
- 2- طفو أجزاء من الحمة على سطح المياه.

### أسباب وطرق علاج مشاكل التشغيل بأحواض الترسيب الابتدائي

المشكلة	الأسباب المحتملة	طرق العلاج
طفو حمة فوق سطح الحوض	معدلات سحب الحمة غير مناسب	زيادة معدلات السحب
	وجود انسداد في خط سحب الحمة	فتح المحس السريع لإحداث فرق ضغط عالي وخروج الحمة أو تفريغ الحوض وتسلكه بالوسائل الميكانيكية (سلك - نافورى )
	حدوث عطل في كاسحة الحمة السفلية	تفريغ الحوض وإصلاح أو استبدال الجزء التالف
لون اسود ورائحة عفنة للحمة	معدلات سحب الحمة غير مناسب	زيادة معدلات السحب
	مشكله بالمدخل	حقن هواء مضغوط في مدخل المحطة إضافه كيماويات
	وجود انسداد جزئي في خطوط سحب الحمة	

فتح المحبس السريع لإحداث فرق ضغط عالي وخروج الحمأة أو تفريغ الحوض وتسليكه بالوسائل الميكانيكية (سلك سنافوري )		
إصلاح الكاشطة أو تركيب كاشطة مناسبة	كاشطة الخبث غير ملائمة	وجود خبث فوق سطح المياه
تسليك صندوق الخبث	انسداد صندوق الخبث	عدم خروج حمأة من المحبس التلسكوبى
تحسين عمل وحدة إزالة الرمال السابقة لأحواض الترسيب الابتدائي	وجود حصى ورمال بكميات كبيرة في قاع الحوض	انخفاض كفاءة نسبة إزالة المواد الصلبة (TSS)
زيادة عدد الأحواض ان امكن أو التحكم في معدل التدفق الداخل للحوض	حمل هيدروليكي عالي ( مدة بقاء المياه بالأحواض غير كافية )	
الكشف عن سبب قصر المسار في حوض الترسيب	وجود قصر المسار في حوض الترسيب وإصلاحه	

### المشاكل التي تظهر في المعالجة البيولوجية وحلولها

م	الفحص الظاهري	السبب	الحل
<b>أحواض التهوية</b>			
1 وجود رغاؤى بيضاء بأحواض التهوية			
	1- وجود رغاؤى بيضاء بحوض التهوية 2- وجود ندف بيضاء مزغبه غير منتظمة الشكل وخروجها مع المياه الخارجية من هدارات حوض الترسيب النهائى والمياه الخارجية غير رانقة	سبب المشكلة وهي وجود رغاؤى بيضاء بحوض التهوية يرجع إلى -انخفاض الحمأة المنشطة بالتهوية - وانخفاض عمر الحمأة وارتفاع F / M نتيجة أن كمية الحمأة المنشطة الزائدة عالية جدا. - تبين وجود أعداد كثيرة من البكتيريا وأميبا	تخفيض كمية الحمأة الزائدة
2 ظهور رغاؤى بنية كثيفه بأحواض التهوية			
	ظهور رغاؤى بنية كثيفه بحوض التهوية	وجود رغاؤى بنية كثيفه بحوض التهوية يرجع إلى زيادة تركيز الحمأة المنشطة بالتهوية وزيادة عمر الحمأة وانخفاض F / M نتيجة أن كمية الحمأة المنشطة الزائدة قليله جدا وجود أعداد كثيرة من النيوکارديا والروتيفرا	زيادة كمية الحمأة الزائدة وذلك بزيادة ساعات تشغيل طلمبه الحمأة الزائدة
3 وجود رغاؤى بنية كثيفه وقاتمه تميل إلى اللون الأسود			
	وجود رغاؤى بنية كثيفه وقاتمه تميل إلى اللون الأسود وطفو حمأة سمراء على سطح حوضي الترسيب النهائى	1- يرجع إلى ارتفاع تركيز الحمأة بحوضي التهوية وانخفاض تركيز الأكسجين الذائب بحوضي التهوية. أو 2- نتيجة طفو الحمأة في أحواض الترسيب الابتدائي بمحطات معالجه مياه الصرف الصحي بالحمأة المنشطة التقليدية	زيادة معدلات التهوية مع زيادة معدلات سحب الحمأة الزائدة مراجعة وضبط تشغيل أحواض الترسيب الابتدائية و معدلات سحب الحمأة منها

وجود رغوى بنية كثيفه يميل لونها إلى اللون الأسود	يرجع إلى انخفاض تركيز الأكسجين الذائب بحوض التهوية وزيادة الحمل العضوي بحوض التهوية نتيجة ارتفاع تركيز <b>BOD &amp; TSS</b> وتركيز الأمونيا والكبريتيدات في المياه الخام نتيجة صرف مخلفات الماشي على شبكة تجميع مياه الصرف الصحي	وجود رغوى بنية كثيفه يميل لونها إلى اللون الأسود أو الرمادي بحوض التهوية كما تلاحظ أن لون المياه خضراء	4
تم اخطار المسئولين بالمحافظة والوحدة المحلية لاتخاذ الاجراءات المطلوبة لمنع صرف الاهالي لمخلفات الماشي والمخلفات الزراعية على شبكة تجميع مياه الصرف الصحي حفاظاً على شبكات الصرف الصحي ومحطات الرفع ومحطة المعالجة			
وجود رغوى سمراء في حوض التهوية			
إنشاء محطة معالجة مستقلة لمعالجه مخلفات مياه الصرف الصناعي وانشاء شبكات لتجميع مياه الصرف الصناعي ومحطات رفع مستقله بعيداً عن شبكات تجميع مياه الصرف الصحي لعلاج تلك المشكلة	وجود رغوى سمراء في أحواض التهوية وزيادة تركيز الأكسجين الكيميائي المستهلك في المياه الخام والسبب النهائي نتيجة صرف مخلفات مياه الصرف الصناعي المماثلة في مياه مصانع الغزل والنسيج والأصباغ على شبكة مياه الصرف الصحي ودخولها مع المياه الخام الواردة لمحطة المعالجة	1- ظهور رغوى سمراء بأحواض التهوية 2- خروج ندف من الحمأة سمراء بشكل مع المياه الخارجة من الهدارات بأحواض الترسيب النهائي 3- كما أن المياه الواردة لمحطة مياه ملونه مما يدل على وجود أصباغ ومواد ملونه في المياه الخام	5
أحواض الترسيب النهائي			
طفو الحمأة على شكل كتل بنية			6
1- تقليل التهوية لخفض تركيز الذائب 2- زياده معدلات الحمأة المنشطة المعاذه لتقليل فتره مكث الحمأة بأحواض الترسيب النهائي لتقليل كمية الحمأة التي تطفو على سطح أحواض الترسيب النهائي	سبب طفو الحمأة على شكل كتل بنية في حجم الكره وانتشارها على السطح مع حدوث فوران وجود غازات خلف الكساحات بأحواض الترسيب النهائي هو نتيجة 1- حدوث اختزال للنترات وتحولها إلى غاز نيتروجين الذي يقلل من سرعه ترسيب الحمأة ويوذى إلى سرعه طفوها على السطح وهذا يتضمن أثناء قياس <b>SV30</b> و <b>SVI</b> حيث أن حجم الحمأة المترسبة بعد 30 دقيقة على ولا يتاسب مع تركيز <b>MLSS</b> كما أن الحمأة تطفو على السطح بعد 90 دقيقة وهذا يدل على وجود غاز نيتروجين في الحمأة. 2- زياده تركيز الأكسجين الذائب في حوض التهوية	1- طفو الحمأة على شكل كتل بنية في حجم الكره وانتشارها على السطح مع حدوث فوران وجود غازات خلف الكساحات بأحواض الترسيب النهائي. 2- وسرعه ترسيب الحمأة بطيئه كما أنه أثناء قياس حجم الحمأة المترسبة بعد 30 دقيقة تطفو الحمأة على سطح المخبر بعد حوالي 90 دقيقة	
طفو الحمأة وتكوين طبقه كثيفه على سطح أحواض الترسيب النهائي			
معالجه الحمأة المعاذه بالحقن بالكلور حيث أن الكلور يقوم بالقضاء والتخلص من الكائنات الخطيه الخطيه مما يرفع من سرعه ترسيب الحمأة ورفع كفاءه	سرعه ترسيب الحمأة بطيئه جداً نتيجة وجود أعداد كثيره من الكائنات الخطيه والفطريات نتيجة زياده تركيز الأمونيا وتركيز النيتروجين العضوي والكبريتيدات في المياه الخام نتيجة صرف مخلفات المجزر ومخلفات	1- طفو الحمأة تكون طبقه كثيفه على سطح أحواض الترسيب النهائي وخروجها من الهدارات مع المياه الخارجيه من أحواض الترسيب النهائي. 2- ارتفاع حجم الحمأة المترسبة بعد	7

المحطة (تم فتح المحبس  
الخاص بكميه الكلور للحمة  
المعاده بنسبة 10 %)

الصرف الحيواني وصرف مياه هذه  
المخلفات على شبكه تجميع مياه  
الصرف الصحي وأن هذه الكائنات  
تكون شبكه تقلل من سرعه ترسيب  
الحمة المنشطة وهذا هو سبب ارتفاع  
حجم الحمة المترسبة بعد 30 دقيقة  
وارتفاع دليل حجم الحمة مما يؤدي  
إلى طفو الحمة بأحواض الترسيب  
النهائي وعدم مطابقه السيب النهائي  
للمعايير والمواصفات  
وجود أعداد كثيرة من الكائنات الخيطية  
على شكل خصل  
الشعر وفطريات

36 دقيقة وأن سرعه ترسيب الحمة  
بطيئة جدا.  
3- عدم مطابقه السيب النهائي  
للمعايير والمواصفات

#### طفو حمة ناعمه وانتشارها على سطح أحواض الترسيب النهائي

8

عمل تقرير بالمشكلة  
وأسبابها مرافق بها نتائج  
التحاليل المعملية والفحص  
الميكروسكوبى ويتم ارساله  
إلى اداره الصرف الصحي او  
الصناعي لاتخاذ اللازم

سبب طفو حمة ناعمه وانتشارها  
وتكون طبقه على سطح أحواض  
الترسيب النهائي وخروجها من  
الهدارات مع المياه الخارجه من  
أحواض الترسيب النهائي كما أن  
سرعه ترسيب الحمة بطيء ودليل حجم  
الحمة عالي كذلك وجود أحد الكائنات  
الخيطية **Microthrix Parvicell**  
وهذا النوع يتواجد في الحمة المنشطة  
بأحواض التهوية نتيجة زياده  
تركيز الزيوت والشحوم في أحواض  
التهوية نتيجة صرف مياه محطات  
الوقود ومجاسيل ومشاحم السيارات  
ومصانع الزيوت والصابون وهذا هو  
سبب ارتفاع حجم الحمة المترسبة بعد  
30 دقيقة وارتفاع دليل حجم الحمة  
ما يؤدي إلى طفو الحمة بأحواض  
الترسيب النهائي وعدم مطابقه السيب  
النهائي للمعايير والمواصفات

1- طفو حمة ناعمه وانتشارها  
وتكون طبقه على سطح أحواض  
الترسيب النهائي وخروجها من  
الهدارات مع المياه الخارجه من  
أحواض الترسيب النهائي.

2- وجود رغوى صفراء حول  
الرواتر التي لا تعمل وارتفاع حجم  
الحمة المترسبة بعد 30 دقيقة ودليل  
حجم الحمة نتيجة بطيء ترسيب  
الحمة

3- وطفو الحمة على سطح المخبر  
بعد ساعتين وعدم مطابقه السيب  
النهائي للمعايير والمواصفات

#### خروج ندف من الحمة بيضاء غير منتظمه الشكل

9

تخفيض كمية الحمة  
المنشطة المعاده بتقليل فتح  
المحابس التنيسكوبيه  
بأحواض الترسيب  
النهائي و تخفيض كمية  
الحمة المنشطة الزائدة

سبب المشكلة وهي خروج ندف من  
الحمة بيضاء وغير منتظمه الشكل من  
أحواض الترسيب النهائي يرجع إلى  
انخفاض تركيز المواد العالقة في حوض  
التهوية وفي الحمة المعاده نتيجة أن  
كميه الحمة المنشطة المعاده عاليه  
وكذلك كمية الحمة المنشطة الزائدة  
عاليه  
وجود أعداد كثيرة من النيوكارديا  
والروتيفرا

خروج ندف من الحمة بيضاء غير  
منتظمه الشكل وخروجها من  
الهدارات مع المياه الخارجه من  
أحواض الترسيب النهائي علما بأن  
سرعه ترسيب الحمة جيده و  
في المدى المطلوب ولكن  
المياه الخارجه من الترسيب النهائي  
عكره والسيب النهائي غير مطابق  
للمواصفات

#### خروج ندف بنية في حجم رأس الدبوس

10

زياده كمية الحمة الزائدة  
ونذلك بزياده ساعات تشغيل  
ظمبه الحمة الزائدة

يرجع إلى زياده تركيز الحمة المنشطة  
بالتاهوية وزياده عمر الحمة وانخفاض  
F / M

خروج ندف بنية في حجم رأس  
الدبوس مع المياه الخارجه من  
هدارات حوضي الترسيب النهائي

نماذج عملية لاستخدام التحاليل المعملية وحسابات التحكم في التشغيل والفحص الميكروسكوبى في تحديد سبب هذه المشاكل والإجراءات التي اتخذت لحلها

1- انخفاض كفاءة أحواض الترسيب الابتدائي:

أولا: المشكلة:

- وجود حمأة سوداء على السطح وغازات خلف الكساحات بأحواض الترسيب الابتدائي وخروج هذه الحمأة مع المياه الخارجة من هذه الأحواض وأن هذه المياه عكره جدا.

ثانيا: نتائج التحاليل المعملية وحسابات التحكم في التشغيل:

- تركيز TSS في المياه الخام = 410 ملجم / لتر
- تركيز BOD في المياه الخام = 390 ملجم / لتر
- تركيز TSS في المياه الخارجة من أحواض الترسيب الابتدائي = 226 ملجم / لتر
- تركيز BOD في المياه الخارجة من أحواض الترسيب الابتدائي = 315 ملجم / لتر
- النسبة المئوية للمواد الصلبة = 8.7 %

$$\text{نسبة ازالة TSS} = 100 \times \frac{226 - 410}{410} = 44.87\%$$

$$\text{نسبة ازالة BOD} = 100 \times \frac{315 - 390}{390} = 19.2\%$$

- علما بأن كفاءة أحواض الترسيب الابتدائي بالنسبة لإزالة TSS تتراوح من 60 - 75 %
- وبالنسبة لإزالة BOD تتراوح من 30 - 40 %

ثالثا: الاستنتاج وتحديد سبب المشكلة:

تبين أن سبب المشكلة سحب الحمأة بمعدلات أقل مما هو مطلوب مما أدى إلى زياده تركيز الحمأة بهذه الأحواض وارتفاع نسبة المواد الصلبة في الحمأة الابتدائية إلى 8.69 % في حين أنها تتراوح من 3-1 % وطفوها وخروجها مع المياه الخارجة من هذه الأحواض.

رابعا: الاجراءات التي اتخذت لحل المشكلة والنتيجة:

تم زيادة معدلات سحب الحمأة من أحواض الترسيب الابتدائي بزياده معدلات السحب من المحابس التلسيكوبيه وبعد يومين زادت كفاءة هذه الأحواض وانخفضت الحمأة من على سطح أحواض الترسيب الابتدائي وازدادت كفاءة أحواض الترسيب الابتدائي في ازالة كلا من TSS BOD وانخفاض نسبة المواد الصلبة في الحمأة الابتدائية وكانت نتائج التحاليل المعملية كما يلى:

- تركيز TSS في المياه الخام = 406 ملجم / لتر
- تركيز BOD في المياه الخام = 380 ملجم / لتر
- تركيز TSS في المياه الخروجة من الترسيب الابتدائي = 105 ملجم / لتر
- تركيز BOD في المياه الخروجة من الترسيب الابتدائي = 230 ملجم / لتر

إذن نسبة ازالة كلا من BOD & TSS كما يلى:

$$\text{نسبة ازالة TSS} = 100 \times \frac{105 - 406}{406} = 74.13\%$$

$$\%39.47 = 100 \times \frac{230 - 380}{230} = \text{BOD}$$

نسبة ازالة المواد الصلبة في الحمأة الابتدائية 3%

- يلاحظ ارتفاع كفاءة أحواض الترسيب الابتدائي ازالة كلا من TSS & BOD وانخفاض نسبة المواد الصلبة في الحمأة الابتدائية للحد المسموح به

## 2- وجود رغوى بيضاء بأحواض التهوية:

### أولا: المشكلة:

وجود رغوى بيضاء بحوض التهوية ووجود ندف بيضاء مزغبه غير منتظمة الشكل وخروجها مع المياه الخارجة من هدارات حوض الترسيب النهائي والمياه الخارجة غير رائقة يوضح الشكل رقم (5-2) وجود رغوى بيضاء بالتهوية.



شكل رقم (1) وجود رغوى بيضاء بأحواض التهوية في بداية التشغيل

### ثانيا: نتائج التحاليل المعملية وحسابات التحكم في التشغيل:

تم اجراء التحاليل المعملية وحسابات التشغيل المطلوبة وكانت النتائج كما يلى:

- تركيز الأكسجين الذائب في التهوية = 4.2 ملجم / لتر
- تركيز المواد العالقة في التهوية = 500 ملجم / لتر
- تركيز المواد العالقة المتتطايرة في التهوية = 420 ملجم / لتر
- تركيز المواد العالقة المتتطايرة في الحمأة الزائدة = 800 ملجم / لتر
- تصرف طلمبه الحمأة الزائدة = 60 م³ / ساعه
- كمية الحمأة الزائدة = 360 م³ / يوم (طلمبه الحمأة الزائدة تعمل 6 ساعات في اليوم)
- تركيز BOD الداخل للتهوية = 370 ملجم / لتر
- حجم الحمأة المترسبة بعد 30 دقيقة = 80 مللياتير / لتر

- حجم حوض التهوية =  $4400 \text{ م}^3$
- تصرف المياه الواردة للمحطة =  $3500 \text{ م}^3 / \text{يوم}$
- تركيز المواد العالقة في السيب النهائي =  $62 \text{ ملجم / لتر}$
- تركيز الأكسجين الحيوي الممتص في السيب النهائي =  $70 \text{ ملجم / لتر}$

$$\text{دليل حجم الحمأة} = \frac{1000 \times 80}{500} = 160 \text{ (عمر الحمأة صغير)}$$

وهذا معناه أن  $SVI$  أكبر مما يجب حيث أنه يتراوح من (50-150).

$$F/M = \frac{3500 \times 370}{4400 \times 800} = 0.36 \text{ تقريبا}$$

وهذا معناه أن  $F / M$  أكبر حيث أنه في هذا النظام تتراوح من 0.3-0.05 (تهوية ممتدة).

$$\text{عمر الحمأة (MCRT)} = \frac{420 \times 4400}{800 \times 360} = 6.4 \text{ يوم}$$

وهذا معناه أن عمر الحمأة صغير حيث أنه في هذا النظام تتراوح من 10-30 يوم

- بعمل فحص ميكروسكوبى للحمأة المنشطة بحوض التهوية تبين وجود أعداد كثيرة من البكتيريا السببية *Flagellated Bacteria* وامبيا

### ثالثا: الاستنتاج وتحديد سبب المشكلة:

من خلال النتائج المعملية وحسابات التحكم في التشغيل تبين أن سبب المشكلة يرجع إلى انخفاض الحمأة المنشطة بالتهوية وانخفاض عمر الحمأة وارتفاع  $M / F$  نتيجة أن كمية الحمأة المنشطة الزائدة عالية جدا.

### رابعا: الاجراءات التي أتخدت لحل المشكلة والنتيجة:

تم تخفيض كمية الحمأة الزائدة وذلك بضبط التأثير الخاص بتشغيل طلمبه الحمأة الزائدة لتعمل 5 دقائق في الساعة لتعمل ساعتين خلال اليوم بتصرف  $120 \text{ م}^3 / \text{يوم}$  وبعد مرور 6 أيام اختفت الرغوى البيضاء بحوض التهوية وظهر اللون البني الذهبي وكانت النتائج كما يلى:

- تركيز الأكسجين الذائب في التهوية =  $3.1 \text{ ملجم / لتر}$
- تركيز المواد العالقة في التهوية =  $3200 \text{ ملجم / لتر}$
- تركيز المواد العالقة المتطرورة في التهوية =  $2800 \text{ ملجم / لتر}$
- تركيز المواد العالقة المتطرورة في الحمأة الزائدة =  $7000 \text{ ملجم / لتر}$
- تصرف طلمبه الحمأة الزائدة =  $60 \text{ م}^3 / \text{ساعه}$
- كمية الحمأة الزائدة =  $120 \text{ م}^3 / \text{يوم}$
- تركيز  $BOD$  الداخل للتهوية =  $360 \text{ ملجم / لتر}$
- حجم الحمأة المترسبة بعد 30 دقيقة =  $200 \text{ ملليتر / لتر}$
- حجم حوضي التهوية =  $4400 \text{ م}^3$
- تصرف المياه الواردة للمحطة =  $3500 \text{ م}^3 / \text{يوم}$
- تركيز المواد العالقة في السيب النهائي =  $14 \text{ ملجم / لتر}$
- تركيز الأكسجين الحيوي الممتص في السيب النهائي =  $16 \text{ ملجم / لتر}$

$$\text{دليل حجم الحمأة} = \frac{1000 \times 200}{3200} = 62.5$$

- هذا دليل على سرعة ترسيب الحمأة وأن SVI في الحدود المسموح بها.

$$0.1 = \frac{3500 \times 360}{4400 \times 2800} = F/M$$

وهذا معناه أن  $F/M$  جيدة.

$$\text{عمر الحمأة} = \frac{4400 \times 2800}{120 \times 7000} = 14 \text{ يوم} = (MCRT)$$

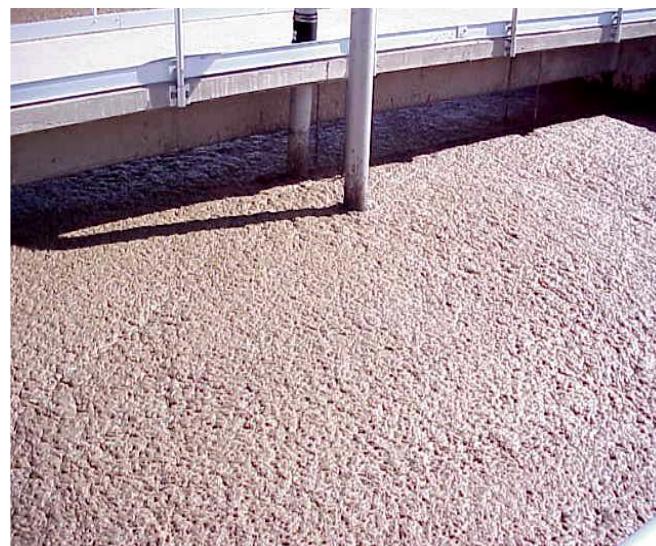
- تم عمل فحص ميكروسكوبى للحمأة المنشطة بأحواض التهوية وأن الكائنات السائدة هي البروتوزوا ذات العنق.

3

### - ظهور رغوى بنية كثيفه بأحواض التهوية

#### Brown foam Thick Scummy

أولاً: المشكلة: ظهور رغوى بنية كثيفه بحوض التهوية كما هو موضح بالشكل رقم (2) بداية ظهور الرغوى البنية و(3) وجود رغوى بنية كثيفه بحوض التهوية.



ثانياً:  
التحاليل

### المعملية وحسابات التحكم في التشغيل:

تم اجراء التحاليل المعملية وحسابات التشغيل المطلوبة وكانت النتائج كما يلى:

- تركيز الأكسجين الذائب في التهوية = 1.8 ملجم / لتر
- تركيز المواد العالقة في التهوية = 7200 ملجم / لتر
- تركيز المواد العالقة المتطايرة في التهوية = 6500 ملجم / لتر
- تركيز المواد العالقة المتطايرة في الحمأة الزائدة = 12600 ملجم / لتر
- تصرف طلبه الحمأة الزائدة = 60 م³ / ساعه
- كمية الحمأة الزائدة = 60 م³ / يوم (طلبه الحمأة الزائدة تعمل ساعه واحده في اليوم)
- تركيز BOD الداخل للتهوية = 360 ملجم / لتر
- حجم الحمأة المترسبة بعد 30 دقيقة = 420 ملليلتر / لتر

- حجم حوض التهوية = 4400 م<sup>3</sup>

- تصرف المياه الواردة للمحطة = 3500 م<sup>3</sup> / يوم

- تركيز المواد العالقة في السيب النهائي = 46 ملجم / لتر

- تركيز الأكسجين الحيوي الممتص في السيب النهائي = 42 ملجم / لتر

دليل حجم الحمأة =  $\frac{1000 \times 420}{7200} = 58$  وهذا معناه أن سرعة ترسيب الحمأة عالية جدا.

$$0.04 = \frac{3500 \times 360}{6500 \times 4400} = F/M$$

وهذا معناه أن F / M قليل حيث أنه في هذا النظام تتراوح من 0.05-0.3.

$$\text{عمر الحمأة (MCRT)} = \frac{6500 \times 4400}{14000 \times 60} = 34 \text{ يوم}$$

وهذا معناه أن عمر الحمأة كبير حيث أنه في هذا النظام تتراوح من 10-30 يوم

- بعمل فحص ميكروسكوبى للحمأة المنشطة بحوض التهوية تبين وجود أعداد كثيرة من النيوكارديا والروتيفرا.

### ثالثا: الاستنتاج وتحديد سبب المشكلة:

من خلال النتائج المعملية وحسابات التحكم في التشغيل تبين أن سبب المشكلة يرجع إلى زيادة تركيز الحمأة المنشطة بالتهوية وزيادة عمر الحمأة وانخفاض F / M نتيجة أن كمية الحمأة المنشطة الزائدة قليلة جدا.

### رابعا: الإجراءات التي اتخذت لحل المشكلة والنتيجة

تم زيادة كمية الحمأة الزائدة وذلك بزيادة ساعات تشغيل طلمبه الحمأة الزائدة وضبط مفتاح ساعات التشغيل ل تعمل 15 دقيقة في الساعة لتعطى 4 ساعات تشغيل في اليوم بتصرف 240 م<sup>3</sup> / يوم وبعد مرور 5 أيام اختفت الرغوي البنية بحوض التهوية وكانت النتائج كما يلى:

- تركيز الأكسجين الذائب في التهوية = 2.8 ملجم / لتر

- تركيز المواد العالقة في التهوية = 3100 ملجم / لتر

- تركيز المواد العالقة المتطرورة في التهوية = 2530 ملجم / لتر

- تركيز المواد العالقة المتطرورة في الحمأة الزائدة = 6200 ملجم / لتر

- تصرف طلمبه الحمأة الزائدة = 60 م<sup>3</sup> / ساعه

- كمية الحمأة الزائدة = 240 م<sup>3</sup> / يوم

- تركيز BOD الداخل للتهوية = 390 ملجم / لتر

- حجم الحمأة المترسبة بعد 30 دقيقة = 190 ملييلتر / لتر

- حجم حوض التهوية = 4400 م<sup>3</sup>

- تصرف المياه الواردة للمحطة = 3500 م<sup>3</sup> / يوم

- تركيز المواد العالقة في السيب النهائي = 18 ملجم / لتر

- تركيز الأكسجين الحيوي الممتص في السيب النهائي = 15 ملجم / لتر

دليل حجم الحمأة =  $\frac{190 \times 1000}{3100} = 61$

هذا يدل على سرعة ترسيب الحمأة وأن SVI في الحدود المسموح بها (150-50)

$$F/M = \frac{3500 \times 390}{2530 \times 4400} = 0.13 \text{ وهذا معناه أن } F/M \text{ جيدة}$$

$$\text{عمر الحمأة} = \frac{4400 \times 2530}{120 \times 6200} = 3641 \text{ يوم وهذا معناه أن عمر الحمأة جيد.}$$

- تم عمل فحص ميكروسكوبى للحمأة المنشطة بأحواض التهوية تبين أن الكائنات السائدة في الحمأة المنشطة هي البروتوزوا ذات العنق.

#### 4- وجود رغاوى بنية كثيفه وقائمته تميل إلى اللون الأسود: أولاً: المشكلة

وجود رغاوى بنية كثيفه وقائمته تميل إلى اللون الاسود كما هو موضح بالشكل رقم (4) وطفو حمأة سمراء على سطح حوضي الترسيب النهائي

##### ثانياً: التحاليل المعملية وحسابات التحكم في التشغيل:

تم اجراء التحاليل المعملية وحسابات التشغيل المطلوبه وكانت النتائج كما يلى:

- تركيز الأكسجين الذائب في التهوية = 0.3 ملجم / لتر

- تركيز المواد العالقة في التهوية = 7000 ملجم / لتر

- تركيز المواد العالقة المتطرورة في التهوية = 6000 ملجم / لتر

- تركيز المواد العالقة المتطرورة في الحمأة الزائدة = 14500 ملجم / لتر

- تصرف طلمبه الحمأة الزائدة = 60 م³ / ساعه

- شكل رقم (4) وجود رغاوى بنية كثيفه وقائمته تميل إلى اللون الأسود كميه الحمأة الزائدة في



اليوم = لا يتم اخراج حمأة زائدة نتيجة عطل طلمبى الحمأة الزائدة.

- تركيز BOD الداخل للتهوية = 360 ملجم / لتر

حجم الحمأة المترسبة بعد 30 دقيقة = 920 ملليلتر / لتر (المياه في المخبر غير رائقه كما أن الحمأة تطفو على سطح المخبر بعد 60 دقيقة )

$$\text{حجم حوضي التهوية} = 8800 \text{ م}^3$$

$$\text{تصرف المياه الواردة للمحطة} = 7300 \text{ م}^3 / \text{يوم}$$

$$\text{تركيز المواد العالقة في السيب النهائي} = 76 \text{ ملجم / لتر}$$

$$\text{تركيز الأكسجين الحيوى الممتص فى السيب النهائى} = 88 \text{ ملجم / لتر}$$

$$\text{دليل حجم الحمأة} = \frac{920 \times 1000}{7000} = 132 \text{ وهذا معناه أن دليل حجم الحمأة عالي نسبيا.}$$

$$0.04 = \frac{7300 \times 360}{6000 \times 8800} = F/M \text{ وهذا معناه أن } F/M \text{ قليله.}$$

$$\text{عمر الحمأة} = \frac{8800 \times 6000}{14500} = 3641 \text{ يوم وهذا معناه أن عمر الحمأة عالي جدا.}$$

يوجد بالمحطة عدد 8 راوتر بكل حوض عدد 4 يعمل بكل حوض عدد 3 راوتر نهاراً وعدد 2 راوتر ليلاً نتائج عطل عدد 1 راوتر بكل حوض كما أنه يتم تشغيل الرواوتر يدوياً.

### ثالثاً: الاستنتاج وتحديد سبب المشكلة:

من خلال النتائج المعملية وحسابات التحكم في التشغيل تبين أن سبب المشكلة يرجع إلى ارتفاع تركيز الحمأة بحوضي التهوية وانخفاض تركيز الأكسجين الذائب بحوضي التهوية نتيجة تشغيل عدد 3 راوتر نهاراً وعدد 2 راوتر ليلاً يدوياً بكل حوض وانخفاض  $M/F$  نتيجة عطل طلمني الحمأة الزائدة.

### رابعاً: الاجراءات التي اتخذت لحل المشكلة والنتيجة:

تم ضبط ومعايره جهازي الأكسجين الذائب وتم ضبط الحد الأدنى (low level) للأكسجين الذائب عند 2 ملجم / لتر وتم ضبط الحد الأقصى (High Level) للأكسجين الذائب عند 4 ملجم / لتر وتم تشغيل رواتر التهوية أوتوماتيكياً وتم ضبط التايمير الخاص بطلمنبه الحمأة الزائدة ل تعمل 20 دقيقة في الساعة لتعطي 6 ساعات تشغيل في اليوم بتصرف  $360 \text{ m}^3/\text{يوم}$  وبعد 5 أيام اختفت الرغوى البنية القائمة وبدأ ظهور اللون البنى للحمأة بحوضي التهوية واحتفي طفو الحمأة بحوضي الترسيب النهائي وكانت النتائج كما يلى:

$$\text{تركيز الأكسجين الذائب في التهوية} = 2.4 \text{ ملجم / لتر}$$

$$\text{تركيز المواد العالقة في التهوية} = 3300 \text{ ملجم / لتر}$$

$$\text{تركيز المواد العالقة المتطرورة في التهوية} = 2800 \text{ ملجم / لتر}$$

$$\text{تركيز المواد العالقة المتطرورة في الحمأة الزائدة} = 6400 \text{ ملجم / لتر}$$

$$\text{تصرف طلمنبه الحمأة الزائدة} = 60 \text{ m}^3/\text{ساعة}$$

$$\text{كمية الحمأة الزائدة} = 360 \text{ m}^3/\text{يوم}$$

$$\text{تركيز BOD الداخل للتهوية} = 430 \text{ ملجم / لتر}$$

$$\text{حجم الحمأة المترسبة بعد 30 دقيقة} = 220 \text{ ملليتر / لتر}$$

$$\text{حجم حوضي التهوية} = 8800 \text{ m}^3$$

$$\text{تصرف المياه الواردة للمحطة} = 7500 \text{ m}^3/\text{يوم}$$

$$\text{تركيز المواد العالقة في السيب النهائي} = 23 \text{ ملجم / لتر}$$

$$\text{تركيز الأكسجين الحيوي الممتص في السيب النهائي} = 26 \text{ ملجم / لتر}$$

$$\text{دليل حجم الحمأة} = \frac{220 \times 1000}{66.7} = \frac{220000}{3300} = 66.7 \text{ ممتر}$$

$$0.13 = \frac{7500 \times 430}{2800 \times 8800} = F/M \text{ ممتازة}$$

$$13 = \frac{8800 \times 2800}{360 \times 5400} = (MCRT) \text{ عمر الحمأة} = 13 \text{ يوم وهذا معناه أن عمر الحمأة مناسب.}$$

### مثال محطة معالجة مياه الصرف الصحي بقوتوس الأكسدة

#### أولاً: المشكلة

وجود رغوى بنية كثيفه يميل لونها إلى اللون الأسود أو الرمادي بحوضي التهوية كما تلاحظ أن لون المياه خضراء. وتم عمل التحاليل المعملية وحسابات التحكم في التشغيل لمعرفه سبب المشكلة واتخاذ الاجراءات المطلوبة لعلاجه.

#### ثانياً: التحاليل المعملية وحسابات التحكم في التشغيل:

تم اجراء التحاليل المعملية وحسابات التشغيل المطلوبة وكانت النتائج كما يلى:

- تركيز الأكسجين الذائب في التهوية = 0.6 ملجم / لتر علماً بأن رواتر التهوية تعمل أوتوماتيكياً وأن جهاز قياس الأكسجين الذائب معايير ويعمل بكفاءة عالية
  - تركيز المواد العالقة في التهوية = 3400 ملجم / لتر
  - تركيز المواد العالقة المتطايرة في التهوية = 2750 ملجم / لتر
  - تركيز BOD في المياه الخام = 1100 ملجم / لتر
  - تركيز TSS في المياه الخام = 1260 ملجم / لتر
  - تركيز الأمونيا في المياه الخام = 120 ملجم / لتر
  - تركيز الكبريتيدات في المياه الخام = 16 ملجم / لتر
  - تركيز BOD في المياه الخام التصميمي = 600 ملجم / لتر
  - تركيز TSS في المياه الخام التصميمي = 600 ملجم / لتر
  - حجم الحمأة المترسبة بعد 30 دقيقة = 150 ملليلتر / لتر (المياه في المخبار عكره وغير رائقه)
  - حجم حوض التهوية = 4400 م³
  - تصريف المياه الواردة للمحطة = 4000 م³ / يوم (يتم تشغيل حوض واحد تهوية وحوض واحد ترسيب نهائى)
  - السعة التصميمية للمحطة = 10000 م³ / يوم
  - تركيز المواد العالقة في السيب النهائى = 85 ملجم / لتر
  - تركيز الأكسجين الحيوي الممتص في السيب النهائى = 90 ملجم / لتر
- دليل حجم الحمأة =  $\frac{150 \times 1000}{3400} = 44$  وهذا معناه أن SVI أقل من اللازم نتيجة أن حجم الندف (FLOC) صغيره جدا.
- $\frac{4000 \times 1100}{2700 \times 4400} = F/M = 0.37$  وهذا معناه أن F / M عالية.

### ثالثاً: الاستنتاج وتحديد سبب المشكلة:

من خلال النتائج المعملية وحسابات التحكم في التشغيل تبين أن سبب المشكلة يرجع إلى انخفاض تركيز الأكسجين الذائب بحوضي التهوية وزيادة الحمل العضوي بحوض التهوية نتيجة ارتفاع تركيز BOD & TSS وتركيز الأمونيا وال الكبريتيدات في المياه الخام نتيجة صرف مخلفات الماشي على شبكة تجميع مياه الصرف الصحي.

### رابعاً: الاجراءات التي أتخدت لحل المشكلة والنتيجة:

تم اخطار المسؤولين بالمحافظة والوحدة المحلية لاتخاذ الاجراءات المطلوبة لمنع صرف الأهالي لمخلفات الماشي والمخلفات الزراعية على شبكة تجميع مياه الصرف الصحي حفاظاً على شبكات الصرف الصحي ومحطات الرفع ومحطة المعالجة وفعلاً قام المسؤولين بالوحدة المحلية بعمل اللازم نحو منع الأهالي من صرف مخلفات الماشي والمخلفات الزراعية على شبكة تجميع مياه الصرف الصحي.

وبعد مرور أسبوع اختفت الرغاوی البنیه القاتمة وبدأ ظهور اللون البنی للحمأة بحوضي التهوية وزادت كفاءة المحطة وكانت النتائج كما يلى:

- تركيز الأكسجين الذائب في التهوية = 2.8 ملجم / لتر
- تركيز المواد العالقة في التهوية = 3200 ملجم / لتر
- تركيز المواد العالقة المتطايرة في التهوية = 2700 ملجم / لتر
- تركيز BOD الداخلي للتهوية = 460 ملجم / لتر

- حجم الحمأة المترسبة بعد 30 دقيقة = 200 ملليلتر / لتر

- حجم حوض التهوية = 4400 م<sup>3</sup>

- تصرف المياه الواردة للمحطة = 3200 م<sup>3</sup> / يوم

- تركيز المواد العالقة في السيب النهائي = 17 ملجم / لتر

- تركيز الأكسجين الحيوي الممتص في السيب النهائي = 14 ملجم / لتر

دليل حجم الحمأة =  $\frac{1000 \times 200}{3200} = 62.5$  هذا معناه أن سرعة ترسيب الحمأة عالية.

.  $0.12 = \frac{3200 \times 460}{2700 \times 4400} = F/M$  في الحدود التصميمية (0.3 - 0.05).

## 5- وجود رغوي سمراء في حوض التهوية:

أولاً: المشكلة



شكل رقم (5)

وجود رغوي

سمراء بحوض

التهوية

ظهور رغوي

بأحواض التهوية

وخروج ندف من الحمأة سمراء الشكل مع المياه الخارجة من الهدارات بأحواض الترسيب النهائي كما أن المياه الواردة للمحطة مياه ملونة مما يدل على وجود أصباغ ومواد ملونة في المياه الخام كما هو موضح بالشكل رقم (5)

## ثانياً: التحاليل المعملية وحسابات التحكم في التشغيل

تم اجراء التحاليل المعملية وحسابات التشغيل المطلوبة وكانت النتائج كما يلى: -

- تركيز الأكسجين الذائب في التهوية = 1.2 ملجم / لتر

- تركيز المواد العالقة في التهوية = 2200 ملجم / لتر

- تركيز BOD في المياه الخام = 380 ملجم / لتر

- تركيز COD في المياه الخام = 960 ملجم / لتر

- تركيز المواد العالقة في السيب النهائي = 42 ملجم / لتر

- تركيز الأكسجين الحيوي الممتص في السيب النهائي = 46 ملجم / لتر

- تركيز COD في السيب النهائي = 92 ملجم / لتر

## ثالثاً: الاستنتاج وتحديد سبب المشكلة:

من خلال النتائج المعملية وحسابات التحكم في التشغيل تبين أن سبب المشكلة زيادة تركيز الأكسجين الكيميائي المستهلك في المياه الخام والسيب النهائي نتيجة صرف مخلفات مياه الصرف الصناعي الممثلة في مياه مصانع الغزل والنسيج والأصباغ على شبكة مياه الصرف الصحي بالمدينة ودخولها مع المياه الخام الواردة لمحطة المعالجة

يتم حالياً إنشاء محطة معالجة مسؤلها لمعالجة مخلفات مياه الصرف الصناعي بالمدينة وإنشاء شبكات لتجميع مياه الصرف الصناعي ومحطات رفع مسؤلها بعيداً عن شبكات تجميع مياه الصرف الصحي لعلاج تلك المشكلة.

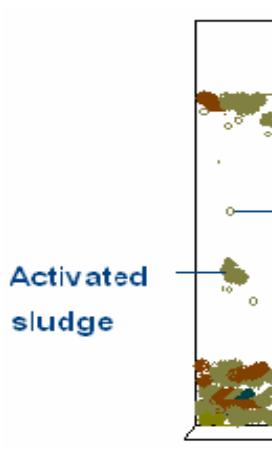
## 6- طفو الحمأة على شكل كتل بنية في حجم الكره وانتشارها على السطح بأحواض الترسيب النهائي:

## أولاً: المشكلة

طفو الحمأة على شكل كتل بنية في حجم الكره وانتشارها على السطح مع حدوث فوران ووجود غازات خلف الكاسحات بأحواض الترسيب النهائي كما هو موضح بالشكل رقم (6) وسرعه ترسيب الحمأة بطئه كما أنه أثناء قياس حجم الحمأة المترسبة بعد 30 دقيقة تطفو الحمأة على سطح المخبر بعد حوالي 90 دقيقة كما هو موضح بالشكل رقم (7) وتم اجراء التحاليل المعملية لمعرفه سبب المشكلة.



شكل رقم (6) وجود فقاعات غاز النيتروجين بالحمأة وطفوها على السطح



شكل رقم (7) طفو الحمأة على شكل كتل بنية في حجم الكره انتشارها على السطح

## ثانياً: نتائج التحاليل المعملية وحسابات التحكم في التشغيل

كانت نتائج التحاليل المعملية وحسابات التحكم في التشغيل كم يلى:

- تركيز المواد العالقة بأحواض التهوية = 1400 ملجم / لتر
- تركيز المواد العالقة المتطرورة بأحواض التهوية = 1100 ملجم / لتر
- تركيز الأكسجين الحيوي الممتص الداخل للتهوية = 200 ملجم / لتر
- حجم أحواض التهوية = 32000 م³ (حجم الحوض = 8000 م³ × 4 حوض)
- كمية المياه الخام الواردة للمحطة = 80000 م³ / يوم
- تركيز الأكسجين الذائب بأحواض التهوية = 6.8 ملجم / لتر
- حجم الحمأة المترسبة بعد 30 دقيقة = 600 مل (الحمأة تطفو على سطح المخبر بعد 80 دقيقة)
- تركيز المواد العالقة المتطرورة في الحمأة الزائدة = 3500 ملجم / لتر
- تصرف طلبه الحمأة الزائدة = 75 لتر ثانية = 270 م³ / ساعه
- تصرف الحمأة الزائدة في اليوم = 2700 م³ / يوم
- تصرف الطلبه الحلزونيه للحمأة المعاذه = 3000 م³ / ساعه
- يوجد عدد 4 حوض بالخدمة ويوجد بكل حوض عدد 5 موتور تهوية يعمل بالمحطة حالياً عدد 6 موتور تهوية بصفه دائمه.
- تركيز النترات في المياه الخام = 2.6 ملجم / لتر وفي مدخل التهوية = 3.1 ملجم / لتر وفي مخرج التهوية = 7.8 ملجم / لتر وفي مخرج الترسيب النهائي 4.2 ملجم / لتر

$$\text{دليل حجم الحمأة} = \frac{600 \times 1000}{1400} = 428 \text{ وهذا معناه أن سرعة ترسيب الحمأة بطيئه جدا.}$$

$$0.45 = \frac{200 \times 80000}{32000 \times 1100} = F/M$$

$$\text{عمر الحمأة} = \frac{32000 \times 1100}{3000 \times 2700} = 4.3 \text{ يوم} \text{ وهذا معناه أن عمر الحمأة صغير حيث أنه يتراوح من (5-15 يوم)}$$

## ثالثاً: الاستنتاج وتحديد سبب المشكلة:

- من خلال النتائج المعملية السابقة تبين الآتي:
  1. أن عمر الحمأة صغير و M / F عالي وذلك نتيجة طفو الحمأة في حوضي الترسيب النهائي مما يؤدي إلى انخفاض تركيز MLSS و RAS vss
  2. حدوث اختزال للنترات وتحولها إلى غاز نيتروجين الذي يقلل من سرعة ترسيب الحمأة ويؤدي إلى سرعة طفوها على السطح وهذا واضح أثناء قياس SV30 و SVI حيث أن حجم الحمأة المترسبة بعد 30 دقيقة عالي ولا يتناسب مع تركيز MLSS كما أن الحمأة تطفو على السطح بعد 90 دقيقة وهذا يدل على وجود غاز نيتروجين في الحمأة.
  3. انخفاض تركيز النترات في مخرج الترسيب النهائي عن تركيزها في مخرج التهوية كل ذلك يدل على حدوث اختزال للنترات إلى غاز نيتروجين.
  4. زيادة تركيز الأكسجين الذائب في حوضي التهوية نتيجة تشغيل عدد 5 موتور تهوية من الساعة (7 صباحاً حتى الساعة 9 مساءً) وعدد 4 موتور تهوية من الساعة (9 مساءً حتى الساعة 7 صباحاً) أدى إلى زيادة تركيز الأكسجين الذائب حيث أن ارتفاع تركيز DO نتيجة تشغيل عدد أكبر من اللازم من وحدات التهوية.
  - هذه العوامل أدت إلى طفو الحمأة على شكل كتل بنية في حجم الكره وانتشارها على السطح بأحواض الترسيب النهائي وتصاعد غارات خلف الكساحات.

## رابعاً: الاجراءات التي اتخذت لحل المشكلة والنتيجة:

- تم تشغيل عدد 3 موتور تهوية نهارا (من الساعة 7 صباحا حتى الساعة السابعة مساء) وعدد 2 موتور تهوية ليلا (من الساعة السابعة مساء حتى الساعة السابعة صباحا) وتم زياده معدلات الحمأة المنشطة المعاذه لتقليل فتره مكث الحمأة بأحواض الترسيب النهائي لتقليل كمية الحمأة التي تطفو على سطح أحواض الترسيب وبعد مرور يومين تم توقف الطفو في أحواض الترسيب النهائي وتم ضبط كمية الحمأة المعاذه والزائدة وبعد 5 أيام عادت المحطة إلى الوضع الطبيعي وزادت كفاءه المحطة ومطابقه السيب النهائي للمعايير والمواصفات كما هو موضح من النتائج المعملية التالية:
  - تركيز الأكسجين الذائب بأحواض التهوية = 2.2 ملجم / لتر
  - تركيز المواد الصلبة العالقة في التهوية 2200 ملجم / لتر
  - تركيز المواد الصلبة العالقة المتطايرة في التهوية = 1840 ملجم / لتر
  - تركيز المواد العالقة المتطايرة في الحمأة الزائدة = 6200
  - تركيز الأكسجين الحيوي الممتص الداخلي للتهوية = 185 ملجم / لتر
  - تركيز TSS في السيب النهائي = 23 ملجم / لتر
  - تركيز BOD في السيب النهائي = 18 ملجم / لتر
  - تركيز النترات في المياه الخام = 2.4 ملجم / لتر وفي المياه الداخلة للتهوية = 3.1 ملجم / لتر
  - وفي الخارجة من التهوية = 6.4 ملجم / لتر وفي المياه الخارجيه من الترسيب النهائي = 12.85 ملجم / لتر.
  - حجم الحمأة المترسبة بعد 30 دقيقة = 205 ملليلتر / لتر
  - تصرف الحمأة الزائدة في اليوم = 270 م³ / ساعه × 4 = 1080 م³ / يوم
  - تصرف الطلمبه الحلوونية للحمأة المعاذه = 3000 م³ / ساعه × 10 ساعه = 30000 م³ / يوم
  - حجم أحواض التهوية = 32000 م³ (حجم الحوض = 8000 م³ × 4 حوض)
  - كمية المياه الخام الواردة للمحطة = 80000 م³ / يوم

$$\text{دليل حجم الحمأة} = \frac{205 \times 1000}{93} = \frac{205000}{2200}$$

$$(0.4 - 0.2) \text{ هذا معناه أن } F/M \text{ مناسبه حيث أنها من يتراوح من } \frac{200 \times 80000}{1640 \times 32000} = F/M$$

$$\text{عمر الحمأة} = \frac{32000 \times 1164}{1080 \times 5200} = 6.63 \text{ يوم}$$

- هذا معناه أن عمر الحمأة مناسب حيث أنه يتراوح من (15-5 يوم)

- يتبع من نتائج التحاليل المعملية والحسابات السابقة علاج مشكلة اخترال النترات وزياده سرعه ترسيب وتركيز الحمأة وزياده كفاءه المحطة ومطابقه السيب النهائي للمعايير والمواصفات.

## 7- طفو حمأة كثيفه وخروجها من الهدارات من أحواض الترسيب النهائي

حيث تسمى هذه الظاهرة باسم **Billowing Solids washout** أو لا: المشكلة:

نكون طبقه كثيفه من الحمأة على سطح أحواض الترسيب النهائي وخروجها من الهدارات مع المياه الخارجيه من أحواض الترسيب النهائي كما هو موضح بالشكل رقم (8) وارتفاع حجم الحمأة المترسبة بعد 30 دقيقة وأن سرعه ترسيب الحمأة بطئه جدا وعدم

مطابقه السبب النهائي للمعايير والمواصفات وتم عمل التحاليل المعملية وحسابات التحكم في التشغيل لمعرفه سبب المشكلة واتخاذ الاجراءات المطلوبة لمعالجتها.



شكل رقم (8) أن سرعة ترسيب الحمأة بطئية جدا

#### ثانياً: التحاليل المعملية وحسابات التحكم في التشغيل:

تم اجراء التحاليل المعملية وحسابات التشغيل المطلوبة لمده شهر وكان متوسط النتائج كما يلى:

- تركيز الأكسجين الذائب في التهوية = 2.1 ملجم / لتر
- تركيز TSS في المياه الخام = 440 ملجم / لتر
- تركيز BOD في المياه الخام = 410 ملجم / لتر
- تصرف المياه الخام = 6000 م<sup>3</sup> / يوم
- حجم حوضي التهوية = 3500 م<sup>3</sup>
- تركيز الأمونيا في المياه الخام = 83 ملجم / لتر
- تركيز كالدال نيتروجين في المياه الخام 125 ملجم / لتر
- تركيز النيتروجين العضوي = 42 ملجم / لتر
- تركيز الكبريتات في المياه الخام = 14 ملجم / لتر
- تركيز المواد العالقة في التهوية = 1900 ملجم / لتر
- تركيز المواد العالقة المتطايرة في التهوية = 1650 ملجم / لتر
- تركيز BOD الداخل للتهوية = 180 ملجم / لتر
- حجم الحمأة المترسبة بعد 30 دقيقة = 900 (المياه في المختبر غير رائقه كما أن الحمأة تطفو على سطح المختبر بعد 90 دقيقة)
- تركيز النترات في المياه الخام = 3.4 وفي مخرج التهوية 7.6 وفي مخرج الترسيب النهائي = 9.7 ملجم / لتر
- تركيز المواد العالقة في السبب النهائي = 62 ملجم / لتر
- تركيز الأكسجين الحيوي الممتص في السبب النهائي = 70 ملجم / لتر

$$\text{دليل حجم الحمأة} = \frac{900 \times 1000}{1900} = 438 \text{ وهذا معناه أن سرعة ترسيب الحمأة بطيئه جدا.}$$

$$0.18 = \frac{180 \times 6000}{1650 \times 3500} = F/M \text{ وهذا معناه أن } F/M \text{ مناسبه وأن تركيز الحمأة في التهوية أقل مما ينبغي.}$$

أثبت الفحص الميكروسكوبى للحمأة المنشطة بأحواض التهوية بمعدل ثلث مرات في الأسبوع ولمده أسبوعين عن وجود أعداد كثيرة من الكائنات الخيطية على شكل خصل الشعر وفطريات.

### ثالث: الاستنتاج وتحديد سبب المشكلة:

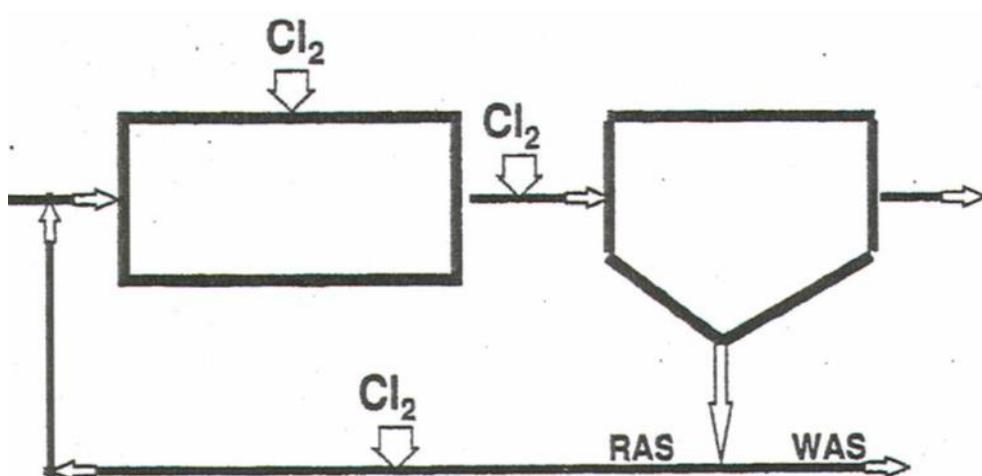
سبب المشكلة وجود أعداد كثيرة من الكائنات الخيطية والفطريات نتيجة زيادة تركيز الأمونيا وتركيز النيتروجين العضوي والكريتيدات في المياه الخام نتيجة صرف مخلفات المجزر بالمدينة ومخلفات الصرف الحيواني وصرف مياه هذه المخلفات على شبكة تجميع مياه الصرف الصحي وأنه يصعب منع تلك المصادر من الصرف على الشبكة وأن هذه الكائنات تكون شبكة تقلل من سرعة ترسيب الحمأة المنشطة وهذا هو سبب ارتفاع حجم الحمأة المترسبة بعد 30 دقيقة وارتفاع دليل حجم الحمأة مما يؤدي إلى طفو الحمأة بأحواض الترسيب النهائي وعدم مطابقه السبب النهائي للمعايير والمواصفات.

### رابعا: الاجراءات التي اتخذت لحل المشكلة والنتيجة:

تم عمل تقرير بالمشكلة وأسبابها مرافق بها نتائج التحاليل المعملية والفحص الميكروسكوبى لمد شهرين وطريقه التخلص من الكائنات الخيطية وهي معالجة الحمأة المعاذه بالحقن بالكلور حيث أن الكلور بقى بالقضاء والتخلص من الكائنات الخيطية مما يرفع من سرعة ترسيب الحمأة ورفع كفاءه المحطة وتم تركيب وربط ما سورة PVC قطر 2 بوصه بمحبس للتحكم في كمية الكلور المضافة مع ماسورة حقن الكلور بحوض المزج بالكلور ومتفرع من هذه الماسورة خطين من المواسير لكل غرفه من غرفتي طلبات الحمأة المعاذه وبكل ماسورة محبس للتحكم في تشغيل الكلور بكل غرفه كما هو موضح بالشكل رقم (9).

تم تشغيل حقن الكلور لغرفه واحد من غرفتي طلبات الحمأة المعاذه حيث أنه يتم تشغيل نصف وحدات المعالجة بالمحطة وتم فتح المحبس الخاص بكميه الكلور للحمأة المعاذه بنسبة 10%.

وتم متابعه عملية التشغيل واجراء التحاليل المعملية المطلوبة وحسابات التحكم في التشغيل والفحص الميكروسكوبى للحمأة المنشطة وبعد مرور 5 أيام زادت سرعة ترسيب الحمأة وزادت كفاءه المحطة ومطابقه السبب النهائي للمعايير والمواصفات.



شكل رقم (9) حقن الكلور للحمأة المنشطة المعاذه

العلاقة بين تركيز SVI و SV30 و MLSS و أيام.

السبب النهائي

SVI

SV30

MLSS

حقن الكلور

اليوم

BOD	TSS						
70	62	428	900	2100	لا يعمل	7/20	
64	58	318	700	2200	يُعمل	7/21	
60	52	200	400	2000	يُعمل	7/22	
50	42	150	300	2000	يُعمل	7/23	
34	36	120	250	2100	يُعمل	7/24	
28	24	91	180	1970	يُعمل	7/25	
25	22	91	200	2200	يُعمل	7/26	
28	25	90	180	2000	يُعمل	7/27	
23	20	85	180	2100	يُعمل	7/28	

وكان النتائج كما يلى:

- تركيز الأكسجين الذائب في التهوية = 2.2 ملجم / لتر
- تركيز المواد العالقة في التهوية = 1970 ملجم / لتر
- تركيز المواد العالقة المتطرطة في التهوية = 1680 ملجم / لتر
- تركيز BOD الداخل للتهوية = 195 ملجم / لتر
- حجم الحمأة المترسبة بعد 30 دقيقة = 200 ملجم / لتر
- تركيز النترات في المياه الخام = 30.1 و في مخرج الترسيب النهائي = 14.8 ملجم / لتر
- حجم حوضي التهوية = 3000 م³
- تصرف المياه الواردة للمحطة = 7000 م³ / يوم
- تركيز المواد العالقة في السيب النهائي = 24 ملجم / لتر
- تركيز الأكسجين الحيوي الممتص في السيب النهائي = 28 ملجم / لتر

$$\text{دليل حجم الحمأة} = \frac{1000 \times 180}{1970}$$

$$0.27 = \frac{195 \times 7000}{1680 \times 3000} = F/M$$

8- طفو الحمأة في صوره حمأة ناعمه مثل التراب على سطح أحواض الترسيب النهائي

تسمى تلك الظاهرة باسم **Ashing Sludge Bulking**

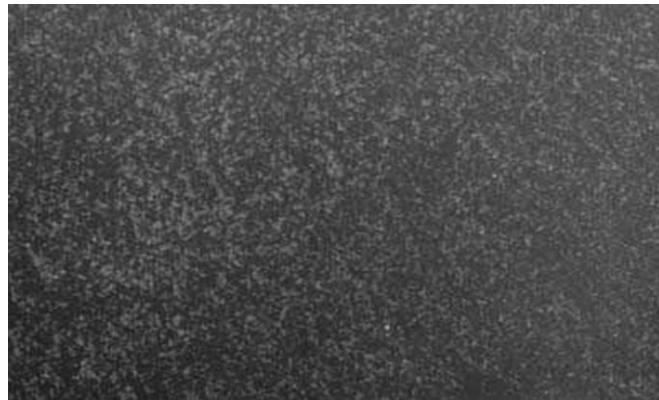
مثال: محطة تعمل بنظام قنوات الأكسدة.

أولاً: المشكلة

طفو حمأة ناعمه وانتشارها وتكوين طبقه على سطح أحواض الترسيب النهائي وخروجها من الهدرات مع المياه الخارجيه من أحواض الترسيب النهائي كما هو موضح بالشكل رقم (10) كما تلاحظ وجود رغوي صفراء حول الرواتر التي لا تعمل وارتفاع حجم الحمأة المترسبة بعد 30 دقيقة ودليل حجم الحمأة بطيء ترسيب الحمأة كما هو موضح بالشكل رقم (11) وطفو الحمأة على سطح

استخدام نتائج التحاليل في التحكم في تشغيل محطات  
معالجة الصرف الصحي

المobar بعد ساعتين وعدم مطابقه السبب النهائي للمعايير والمواصفات وتم عمل التحاليل المعملية وحسابات التحكم في التشغيل لمعرفه سبب المشكلة واتخاذ الاجراءات المطلوبة لعلاجه.



شكل رقم (10) طفو حمأة ناعمه وانتشارها وتكوين طبقه على سطح أحواض الترسيب النهائي



شكل رقم (11) يوضح بطيء ترسيب الحمأة

#### ثانياً: التحاليل المعملية وحسابات التحكم في التشغيل:

تم اجراء التحاليل المعملية وحسابات التشغيل المطلوبة لمده شهر وكان متوسط النتائج كما يلى:

- تركيز الأكسجين الذائب في التهوية = 1.8 ملجم / لتر
- تركيز الزيوت والشحوم في المياه الخام = 320 ملجم / لتر
- تركيز المواد العالقة في التهوية = 2200 ملجم / لتر
- تركيز المواد العالقة المتطايرة في التهوية = 1800 ملجم / لتر
- تركيز COD في المياه الخام = 960 ملجم / لتر
- تركيز BOD الداخل للتهوية = 370 ملجم / لتر
- حجم الحمأة المترسبة بعد 30 دقيقة = 400 (المياه في المobar غير رائقه كما أن الحمأة تطفو على سطح المobar بعد 90 دقيقة كلها كتله واحده).
- تركيز النترات في المياه الخام = 3.3 وفي مخرج التهوية 8.6 وفي مخرج الترسيب النهائي = 6.7 ملجم / لتر (مما يدل على حدوث اختزال للنترات).
- حجم حوض التهوية = 4400 م³
- تصريف المياه الواردة لمحطة = 4500 م³ / يوم

- تركيز المواد العالقة في السيب النهائي = 65 ملجم / لتر

- تركيز الأكسجين الحيوي الممتص في السيب النهائي = 68 ملجم / لتر

$$\text{دليل حجم الحمأة} = \frac{500 \times 1000}{2200} = 227 \text{ وهذا معناه أن سرعة ترسيب الحمأة بطيئة.}$$

$$0.2 = \frac{4500 \times 370}{1800 \times 4400} = F/M$$

وهذا معناه أن  $F/M$  مقبولة (0.03-0.05)

أثبتت الفحص الميكروسكوبى للحمأة في أحواض التهوية وجود **Microthix Parvicell**

ثالثا: الاستنتاج وتحديد سبب المشكلة:

سبب المشكلة يعزى إلى وجود أحد الكائنات الخيطية وهذا النوع **Microthix Parvicell** يتواجد في الحمأة المنشطة بأحواض التهوية نتيجة زياذه تركيز الزيوت والشحوم في أحواض التهوية نتيجة صرف مياه محطات الوقود ومحاسن ومشاحم السيارات ومصانع الزيوت والصابون وهذا هو سبب ارتفاع حجم الحمأة المترسبة بعد 30 دقيقة وارتفاع دليل حجم الحمأة مما يؤدي إلى طفو الحمأة بأحواض الترسيب النهائي وعدم مطابقه السيب النهائي للمعايير والمواصفات.

رابعا: الإجراءات التي أتخدت لحل المشكلة والنتيجة:

تم عمل تقرير بالمشكلة وأسبابها مرفق بها نتائج التحاليل المعملية والفحص الميكروسكوبى لمده ثلاثة أسابيع متتالية وتم ارساله إلى اداره الصرف الصحي بمركز قويينا التي قامت بدورها بالمرور والمتابعة لمحطات الوقود ومحاسن ومشاحم السيارات كما تبين أن سيارة محمله بالمازوت انقلبت بأحد الشوارع وتم القاء محتويات هذه السيارة على شبكة الصرف الصحي بالمدينة وبعد مرور اسبيو عين تحسن حاله المحطة وبدأت سرعة ترسيب الحمأة في الزيادة وانخفاض دليل حجم الحمأة ووصوله للمدى الطبيعي وارتفاع الرغوى الصفراء على الرواتر التي لا تعمل وارتفاع طفو الحمأة بحوض الترسيب النهائي ومطابقه العينة للمعايير والمواصفات وكانت النتائج كما يلى:

- تركيز الأكسجين الذائب في التهوية = 2.5 ملجم / لتر

- تركيز المواد العالقة في التهوية = 3000 ملجم / لتر

- تركيز المواد العالقة المتطايرة في التهوية = 2500 ملجم / لتر

- تركيز **BOD** الداخل للتهوية = 390 ملجم / لتر

- حجم الحمأة المترسبة بعد 30 دقيقة = 200 مم / لتر

- تركيز النترات في المياه الخام = 3.1 وفي مخرج الترسيب النهائي = 16.2 ملجم / لتر

- حجم حوضي التهوية = 4400 م³

- تصرف المياه الواردة للمحطة = 4500 م³ / يوم

- تركيز المواد العالقة في السيب النهائي = 15 ملجم / لتر

- تركيز الأكسجين الحيوي الممتص في السيب النهائي = 18 ملجم / لتر

$$\text{دليل حجم الحمأة} = \frac{200 \times 1000}{3000} = 66$$

$$0.16 = \frac{4500 \times 390}{4400 \times 2500} = F/M$$

تم عمل فحص ميكروسكوبى للحمأة المنشطة بأحواض التهوية تبين خلوها من الكائنات الخيطية.

9- ظهور ندف من الحمأة بيضاء غير منتظمة الشكل وخروجها من الهدارات مع المياه الخارجة من أحواض الترسيب النهائي

وتسمي تلك الظاهرة باسم **Straggler Floc**

مثال: محطة تعمل بنظام الحمأة المنشطة التقليدية.

أولاً: المشكلة:

خروج ندف من الحمأة بيضاء غير منتظمة الشكل وخروجها من الهدارات مع المياه الخارجة من أحواض الترسيب النهائي علماً بأن سرعة ترسيب الحمأة جيده و  $SVI$  في المدى المطلوب ولكن المياه الخارجة من الترسيب النهائي عكره والسيب النهائي غير مطابق للمواصفات ونم عمل التحاليل المعملية وحسابات التحكم في التشغيل المطلوبة لتحديد أسباب تلك المشكلة.

ثانياً: التحاليل المعملية وحسابات التحكم في التشغيل:

تم اجراء التحاليل المعملية وحسابات التشغيل المطلوبة لمدة شهر وكان متوسط النتائج كما يلى:

- تركيز الأكسجين الذائب في التهوية = 2.7 ملجم / لتر
- تركيز المواد العالقة في التهوية = 1200 ملجم / لتر
- تركيز المواد العالقة المتطرورة في التهوية = 990 ملجم / لتر
- تركيز  $BOD$  الداخل للتهوية = 210 ملجم / لتر
- حجم الحمأة المترسبة بعد 30 دقيقة = 160 ملليلتر / لتر
- تركيز النترات في المياه الخام = 3.5 وفي مخرج التهوية 7.8 وفي مخرج الترسيب النهائي = 12.5 ملجم / لتر (ما يدل على عدم حدوث اختزال للنترات)

- حجم حوضي التهوية = 3500 م³
  - تصرف المياه الواردة للمحطة = 8500 م³ / يوم
  - قراءه عدد تصرف الحمأة المنشطة المعادة = 300 م³ / ساعه
  - كمية الحمأة المنشطة المعادة = 7220 م³ / يوم
  - تصرف طلبه الحمأة المنشطة الزائدة = 36 م³ / ساعه
  - عدد ساعات تشغيل طلبه الحمأة الزائدة = 12 ساعه
  - كمية الحمأة المنشطة الزائدة = 432 م³ / يوم
  - تركيز المواد العالقة المتطرورة في الحمأة الزائدة = 3000 ملجم / لتر
  - تركيز المواد العالقة في السيب النهائي = 58 ملجم / لتر
  - تركيز الأكسجين الحيوي الممتص في السيب النهائي = 70 ملجم / لتر
- $$\frac{160 \times 1000}{1200} = 133$$
 وهذا معناه أن سرعة ترسيب الحمأة مقبولة.
- $$0.51 = \frac{8500 \times 210}{990 \times 3500} = F/M$$

وهذا معناه أن  $F / M$  عالية حيث أنه يجب أن يتراوح من 0.2 - 0.4 وأن تركيز الحمأة في التهوية قليله نتيجة أن كمية الحمأة المنشطة المعادة عالية وكذلك كمية الحمأة المنشطة الزائدة عالية.

$$MCRT = \frac{990 \times 3500}{3000 \times 432} = 2.76 \text{ يوم}$$

هذا معناه أن عمر الحمأة صغير جدا حيث أنه يجب أن يتراوح من 5 - 15 يوم وهذا معناه أن كمية الحمأة المنشطة المعايدة عالية جدا وأن كمية الحمأة المنشطة الزائدة عالية جدا.

### ثالثا: الاستنتاج وتحديد سبب المشكلة

سبب المشكلة يرجع إلى انخفاض تركيز المواد العالقة في حوض التهوية وفي الحمأة المعايدة نتيجة أن كمية الحمأة المنشطة المعايدة عالية وكذلك كمية الحمأة المنشطة الزائدة عالية.

### رابعا: الاجراءات التي اتخذت لحل المشكلة والنتيجة

تم تخفيض كمية الحمأة المنشطة المعايدة بتقليل فتحة المحابس التليسكوبية بأحواض الترسيب النهائي وتم تخفيض كمية الحمأة المنشطة الزائدة وبعد 4 أيام كانت نتائج التحاليل المعملية وحسابات التحكم في التشغيل كما يلى:

- تركيز الأكسجين الذائب في التهوية = 2.2 ملجم / لتر
  - تركيز المواد العالقة في التهوية = 2360 ملجم / لتر
  - تركيز المواد العالقة المتطايرة في التهوية = 2000 ملجم / لتر
  - تركيز BOD الداخل للتهوية = 195 ملجم / لتر
  - حجم الحمأة المترسبة بعد 30 دقيقة = 210
  - حجم حوض التهوية = 3000 م³
  - تصرف المياه الواردة للمحطة = 8500 م³ / يوم
  - قراءة عدد تصرف المنشطة المعايدة = 145 م³ / ساعه
  - كمية الحمأة المنشطة المعايدة = 3480 م³ / يوم
  - تركيز المواد العالقة المتطايرة في الحمأة المنشطة الزائدة = 4800 ملجم / لتر
  - تصرف طلبه الحمأة المنشطة الزائدة = 36 م³ / ساعه
  - عدد ساعات تشغيل طلبه الحمأة الزائدة = 4 ساعه
  - كمية الحمأة المنشطة الزائدة = 144 م³ / يوم
  - تركيز المواد العالقة في السيب النهائي = 28 ملجم / لتر
  - تركيز الأكسجين الحيوي الممتص في السيب النهائي = 32 ملجم / لتر
- دليل حجم الحمأة =  $\frac{210 \times 1000}{2360} = 89$  وهذا معناه أن سرعة ترسيب الحمأة جيدة جدا.
- $$0.27 = \frac{8500 \times 195}{2000 \times 3000} = F/M$$
- $$8.7 \text{ يوم} = \frac{3000 \times 2000}{4800 \times 144} = MCRT$$

### 10 - خروج الحمأة مع المياه الخارجه من أحواض الترسيب النهائي في صوره ندف بنية في حجم رأس الدبوس ( Pin ) ( Point Floc )

مثال : محطة معالجه مياه الصرف الصحي بكر صقر - شرقية

أولا : المشكله

خروج ندف بنية في حجم رأس الدبوس مع المياه الخارجه من هدارات حوضى الترسيب النهائى وبدايه ظهور رغاوي بنية بحوضى التهويه

### ثانيا : التحاليل المعملية وحسابات التحكم في التشغيل

تم اجراء التحاليل المعملية وحسابات التشغيل المطلوبه وكانت النتائج كما يلى :-

$$\text{تركيز الأكسجين الذائب في التهويه} = 2.0 \text{ مجم / لتر}$$

$$\text{تركيز المواد العالقة في التهويه} = 7000 \text{ مجم / لتر}$$

$$\text{تركيز المواد العالقة المتطايره في التهويه} = 6000 \text{ مجم / لتر}$$

$$\text{تركيز المواد العالقة المتطايره في الحمام الزائده} = 12000 \text{ مجم / لتر}$$

$$\text{تصرف طلمبه الحمام الزائده} = 360 \text{ م / ساعه}$$

$$\text{كميه الحمام الزائده} = 180 \text{ م / يوم} \quad (\text{طلمبه الحمام الزائده تعمل ثلاثة ساعات فى اليوم})$$

$$\text{تركيز BOD الداخل للتهويه} = 350 \text{ مجم / لتر}$$

$$\text{حجم الحمام المترسبه بعد 30 دقيقه} = 400 \text{ ملليلتر / لتر}$$

$$\text{حجم حوضى التهويه} = 8800 \text{ م}^3$$

$$\text{تصرف المياه الوارده للمحطة} = 6500 \text{ م / يوم}$$

$$\text{تركيز المواد العالقة في السيب النهائى} = 46 \text{ مجم / لتر}$$

$$\text{تركيز الأكسجين الحيوى الممتص فى السيب النهائى} = 42 \text{ مجم / لتر}$$

$$\frac{1000 \times 400}{57} = \frac{7000}{7000} = \text{دليل حجم الحمام}$$

وهذا معناه أن سرعه ترسيب الحمام عاليه جدا .

$$\frac{6500 \times 350}{8800 \times 6500} = \frac{0.05}{0.05} = F / M -$$

وهذا معناه أن  $M / F$  قليله حيث أنه في هذا النظم تتراوح من 0.3-0.05

$$\frac{8800 \times 6500}{180 \times 12000} = \frac{26.5 \text{ يوم}}{\text{MCRT}} = \text{عمر الحمام ( MCRT )}$$

وهذا معناه أن عمر الحمام كبير نسبيا حيث أنه في هذا النظم تتراوح من 10-30 يوم  
- بعمل فحص ميكروسكوبى للحمام المنشطه بحوض التهويه تبين وجود أعداد كثيره من النيوكارديا و الروتيفرا وبدأ ظهور الرغاوي البنية بأحواض التهويه .

### ثالثا : الاستنتاج وتحديد سبب المشكله

من خلال النتائج المعمليه وحسابات التحكم في التشغيل تبين أن سبب المشكله وهى خروج ندف بنية فى حجم رأس الدبوس مع المياه الخارجه من حوضى الترسيب النهائى وبدايه ظهور رغوى بنية بحوضى التهويه يرجع الى زياده تركيز الحمأه المنشطه بالتهويه وزياده عمر الحمأه وانخفاض

$F/M$  وأنه يجب اتخاذ الاجراء المناسب لأن معايير السيب النهائى تعتبر عاليه نسبياً و اذا استمر هذا الوضع سوف تقل كفاءه المحطة وعدم مطابقه السيب النهائى للمعايير والمواصفات

#### رابعاً : الاجراءات التي اتخذت لحل المشكله والنتيجه

تم زياده كميه الحمأه الزائد وذلك بزياده ساعات تشغيل طلمبه الحمأه الزائد وضبط مفتاح ساعات التشغيل لتعمل 15 دقيقه فى الساعه لتعطى 5 ساعات تشغيل في اليوم بتصرف 300 م3 / يوم وبعد مرور 3 أيام اختفى خروج الندف البنبيه من حوضى الترسيب النهائى والرغوى البنبيه بحوضى التهويه وظهر لون الحمأه البنبي الذهبي كانت النتائج كمايلي :-

$$\text{تركيز الأكسجين الذائب في التهويه} = 2.8 \text{ مجم / لتر}$$

$$\text{تركيز المواد العالقه في التهويه} = 3000 \text{ مجم / لتر}$$

$$\text{تركيز المواد العالقه المتطايره في التهويه} = 2400 \text{ مجم / لتر}$$

$$\text{تركيز المواد العالقه المتطايره في الحمأه الزائد} = 6400 \text{ مجم / لتر}$$

$$\text{تصرف طلمبه الحمأه الزائد} = 360 \text{ م3 / ساعه}$$

$$\text{كميه الحمأه الزائد} = 300 \text{ م3 / يوم}$$

$$\text{تركيز BOD الداخل للتهويه} = 360 \text{ مجم / لتر}$$

$$\text{حجم الحمأه المترسبه بعد 30 دقيقه} = 200 \text{ مليلتر / لتر}$$

$$\text{حجم حوضى التهويه} = 8800 \text{ م3}$$

$$\text{تصرف المياه الوارده للمحطة} = 6500 \text{ م3 / يوم}$$

$$\text{تركيز المواد العالقه في السيب النهائى} = 18 \text{ مجم / لتر}$$

$$\text{تركيز الأكسجين الحيوي الممتص فى السيب النهائى} = 15 \text{ مجم / لتر}$$

$$1000 \times 200$$

$$-\underline{66.6} \quad \text{دليل حجم الحمأه} =$$

$$3000$$

• هذا يدل على سرعه ترسيب الحمأه وأن  $SVI$  في الحدود المسموح بها ( 150-50 )

$$6500 \times 360 = F/M -$$

$$-\underline{0.11} =$$

$$8800 \times 2400$$

وهذا معناه أن  $F/M$  ممتازه

$$8800 \times 2400 = \text{عمر الحمأه ( MCRT )}$$

$$300 \times 6000 =$$

وهذا معناه أن عمر الحمأه مناسب  
- تم فحص ميكروسكوبى للحمأه المنشطه بأحواض التهويه تبين خلوها من الروتيفرا وأن الكائنات السائده في الحمأه المنشطه هي البروتوزوا ذات العنق .

## قام بإعداد الإصدار الثاني من هذا البرنامج

شركة دمياط لمياه الشرب والصرف الصحي  
شركة دمياط لمياه الشرب والصرف الصحي  
شركة القاهرة للصرف الصحي  
شركة الدقهلية لمياه الشرب والصرف الصحي  
شركة كفر الشيخ لمياه الشرب والصرف الصحي  
شركة البحيرة لمياه الشرب والصرف الصحي

كيميائي / محمد الدرس  
كيميائي / رشا يوسف  
كيميائي / حازم حسن  
كيميائي / هيثم صبري  
كيميائي / عاطف الفرجاني  
كيميائي / احمد الفراز

## قام بالتنسيق الفني والإخراج لهذا الإصدار

المعمل المرجعي للصرف الصحي- الشركة القابضة  
الإدارية العامة للمسار الوظيفي- الشركة القابضة

كيميائي / محمد الصوفي زين العابدين  
كيميائي / محمود جمعه