

محطة التنقية الغربية

تقرير أعمال شهر

ايلول 2017



إعداد

م . يوسف ابو جفال
مسؤول التشغيل

ا . سامح البيطار
محاسب وسكرتير

م . سليمان ابو غوش
مدير المحطة

م . محمد حميدان
مهندس المعالجة ومسؤول المختبر

جدول المحتويات

3	لمحة عامة (General overview)	1
3	القراءات اليومية (Daily readings)	2
3	كمية المياه العادمة المعالجة	2.1
5	كمية الأكسجين المذاب في خزان التهويه 240.1	2.2
5	كمية الأكسجين المذاب في خزان التهويه 240.2	2.3
6	الفحوصات المخبرية والقياسات في مختبر المحطة (Quality Control/Tests)	3
14	تشغيل خط معالجة المياه (Operation of waste water line)	4
14	المصافي وازالة الحصى والدهون (Screens &grease &grit removal)	4.1
14	وحدات الترسيب الاولي (primary sedimentation tanks)	4.2
14	وحدات التهوية (Aeration tanks)	4.3
15	وحدات الترسيب النهائي (Final sedimentation tanks)	4.4
16	تشغيل خط معالجة الحمأة (Operation of Sludge Line)	5
16	تشغيل وحدة التكتيف الميكانيكي (Mechanical Sludge Thickening Unit)	5.1
16	وحدة التكتيف الأولي (Primary Thickener)	5.2
16	الهاضم اللاهوائي (Anaerobic Digester)	5.3
16	خزان الغاز (Gas Holder)	5.4
16	شعله الغاز (Gas Flare)	5.5
17	احواض تجفيف الحمأة (Sludge Drying Beds)	5.6
17	تخزين الحمأة (Sludge Storing)	5.7
17	خزان العصارة (Liquor Storage Tank)	5.8
18	وحدة المعالجة الحيوية للغاز الحيوي (Desulfurization Unit)	6
18	وحدة توليد الطاقة الكهربائية والحرارية (CHP)	7
19	تدريب طاقم العمل (Staff Training)	8
19	المشاكل الفنية (Technical problems)	9
20	طاقم العمل (Staff)	10
22	Summary	11
22	Results Summary	11.1

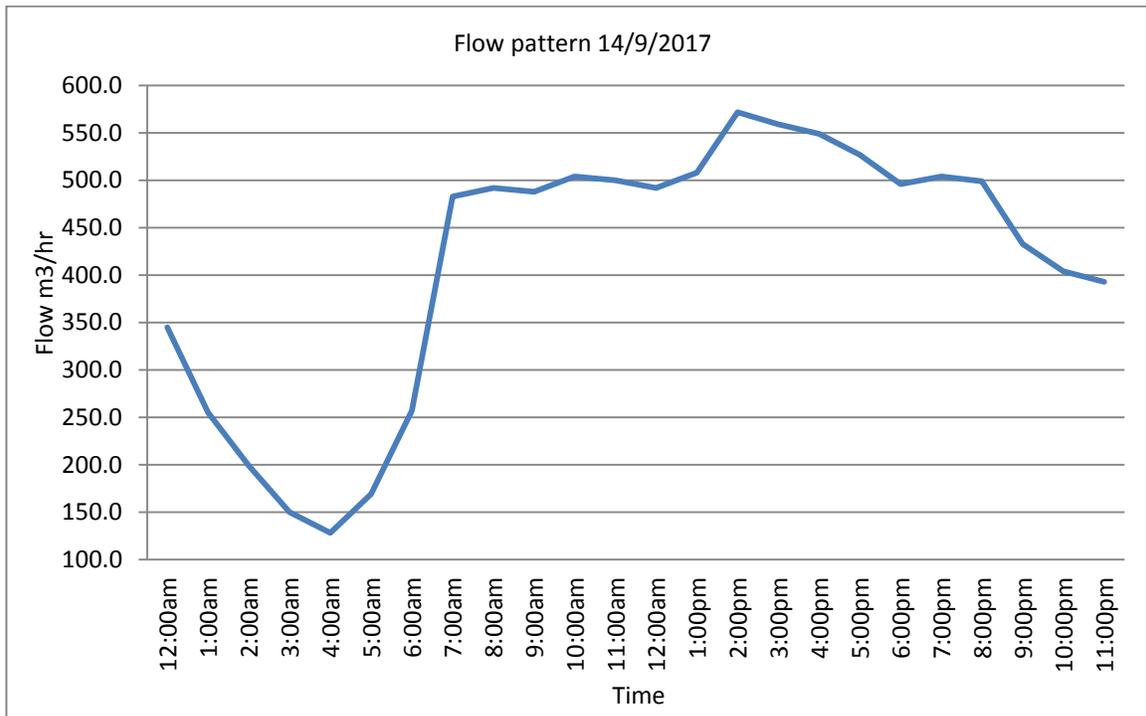
1 لمحة عامة (General overview)

تم في شهر ايلول معالجه 315,040 متر مكعبا وكان استهلاك الطاقة الكهربائية تساوي 268,511 كيلو واط ساعة موزعة بين (شركة الكهرباء باستهلاك 102,002 كيلو واط ساعة ووحدة توليد الطاقة باستهلاك 166,509 كيلو واط ساعة) وكانت النتائج المخبرية للمياه المعالجة ضمن المستوى المطلوب، فعلى سبيل المثال كانت نسبة المواد الصلبة المعلقة TSS في المياه المعالجة 10 ملغم/لتر بكفاءة معالجه 98% نسبة محتوى الأوكسجين الحيوي الممتص BOD₅ 7 ملغم/لتر بكفاءة معالجه 98% .

2 القراءات اليومية (Daily readings)

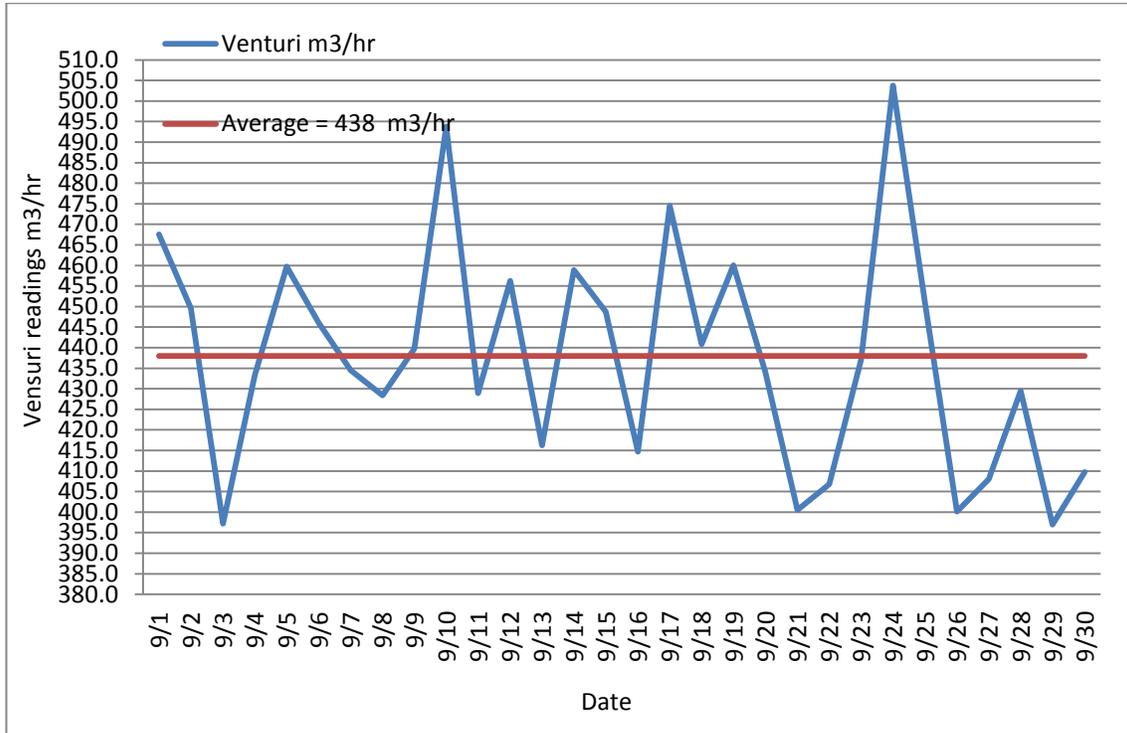
2.1 كمية المياه العادمة المعالجة

كمية المياه العادمة المعالجة في محطة التنقية الغربية في الفترة الواقعة ما بين (1-30) ايلول كانت تساوي 315,040 مترا مكعبا تم احتسابها من خلال قراءة عداد المخرج ل 24 ساعة ، حيث يبين الشكل رقم (1) نمط التدفق اليومي لمحطة التنقية الغربية من المياه العادمة.



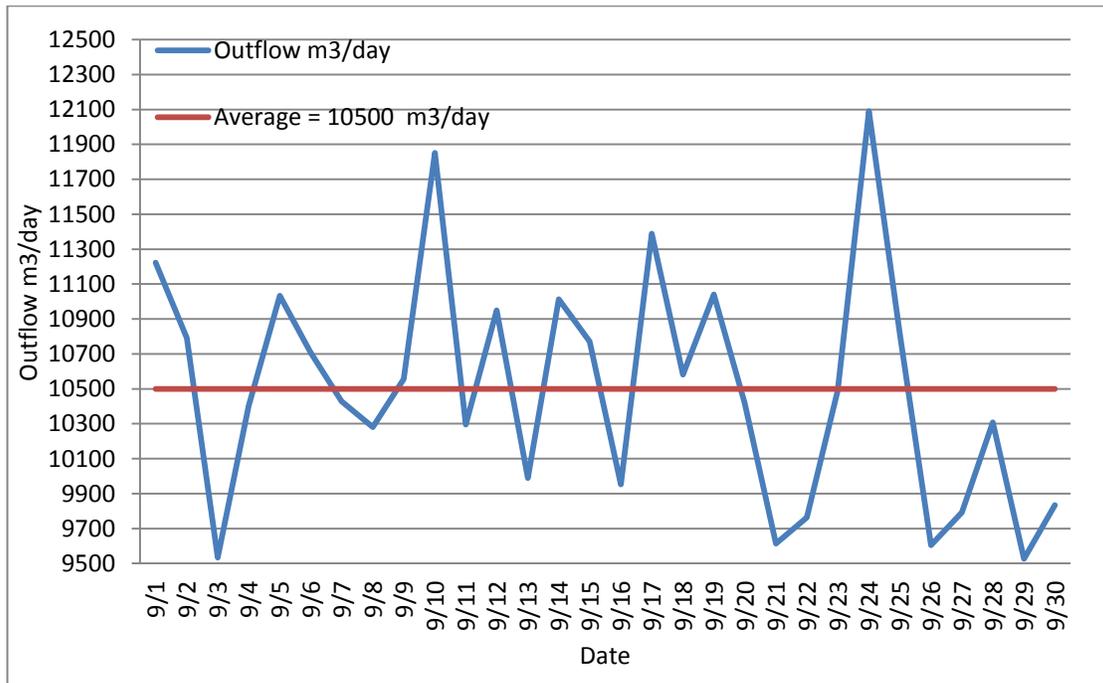
الشكل (1) : كمية المياه العادمة الداخلة خلال 24 ساعة

والشكل رقم (2) يبين معدل التدفق بالساعة (m3/hr) لشهر ايلول حسب مخرجات نظام السكادا.



شكل (2) : معدل قراءة عداد فنتشوري (Venture)

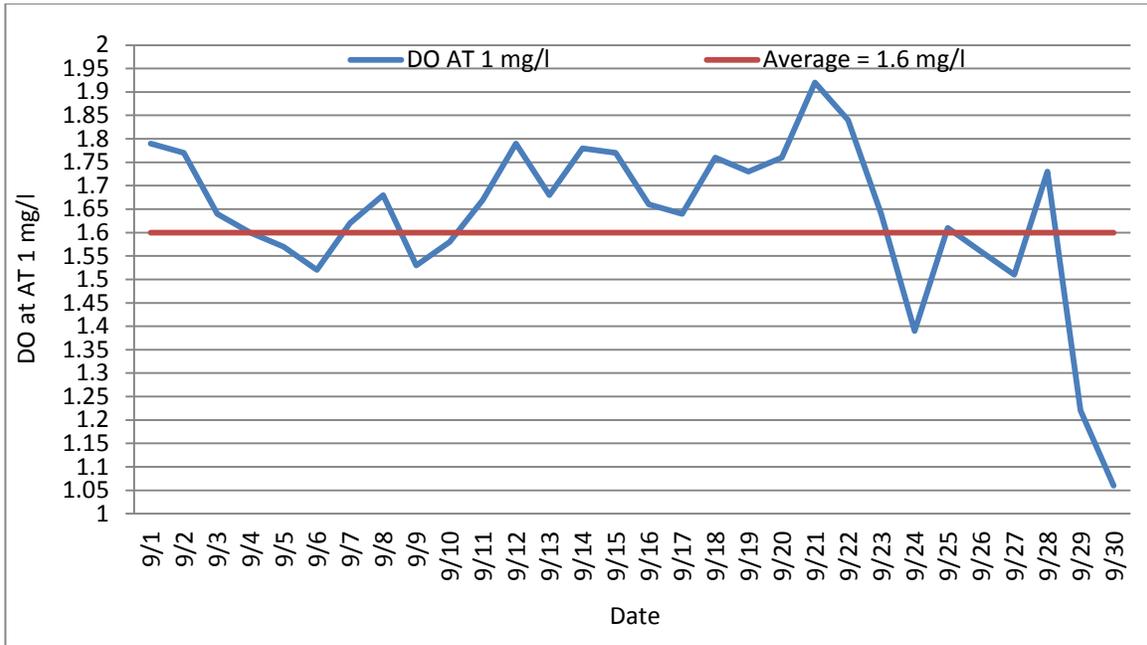
اما الشكل رقم (3) يبين كمية المياه المعالجة الخارجة يوميا من المحطة في الفترة الواقعة (1-30) ايلول .



شكل (3) : كمية المياه المعالجة الخارجة من المحطة

2.2 كمية الأكسجين المذاب في خزان التهويه 240.1

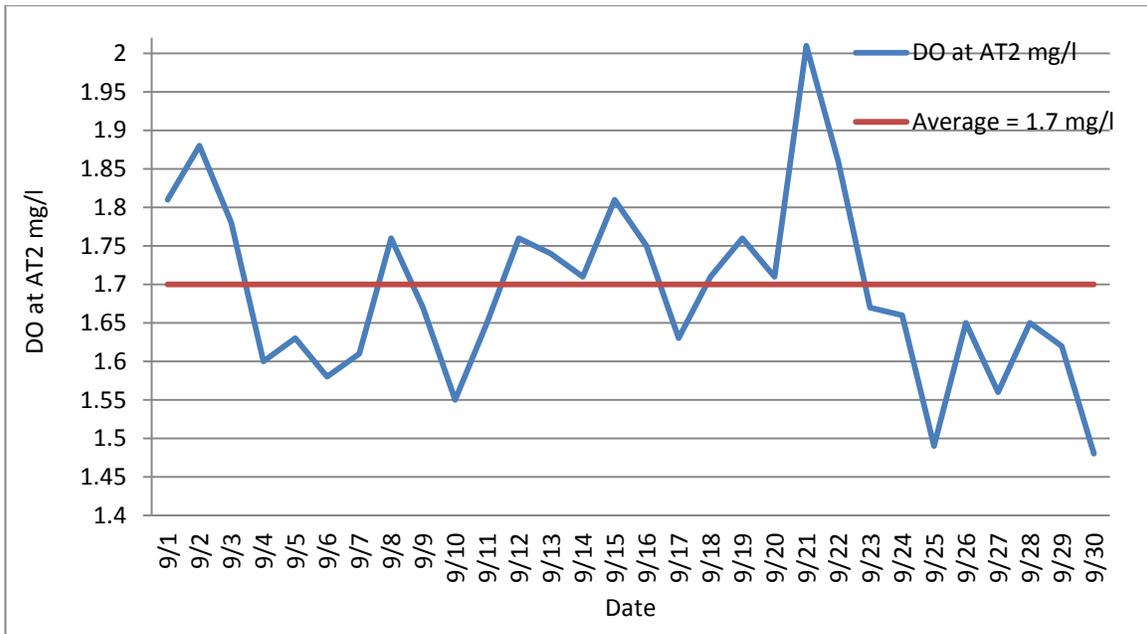
الشكل رقم (4) يوضح الأكسجين المذاب في خزان التهويه (240.1) في الفترة الواقعة (1-30) ايلول .



شكل (4) : كمية الأكسجين المذاب في خزان التهويه 240.1

2.3 كمية الأكسجين المذاب في خزان التهويه 240.2

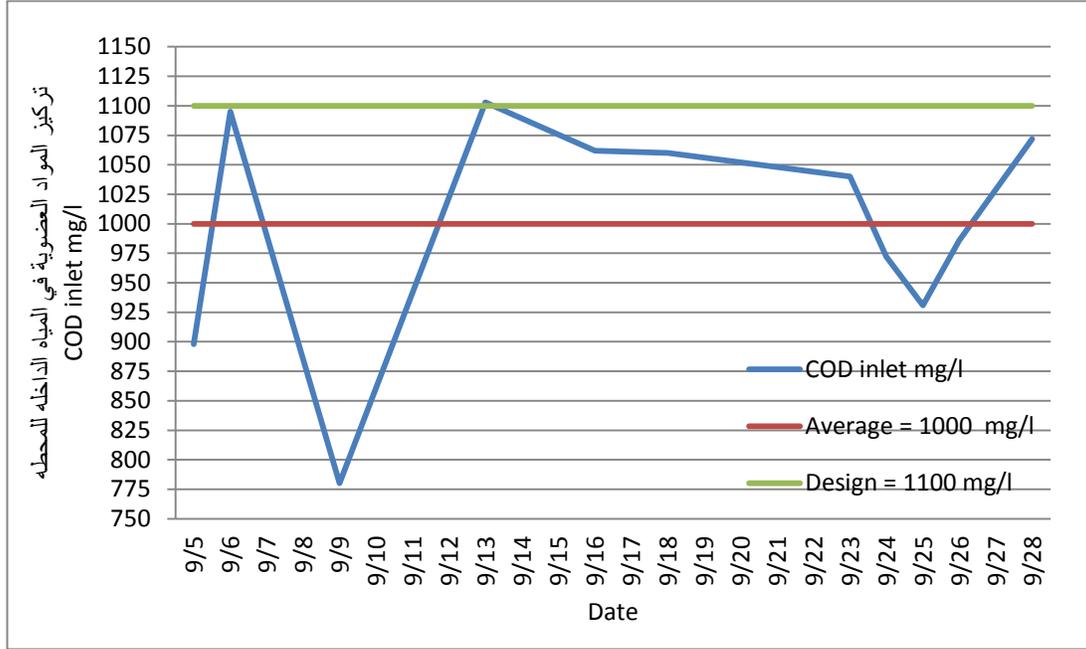
الشكل رقم (5) يوضح الأكسجين المذاب في خزان التهويه (240.2) في الفترة الواقعة (1-30) ايلول .



شكل (5) : كمية الأكسجين المذاب في خزان التهويه 240.2

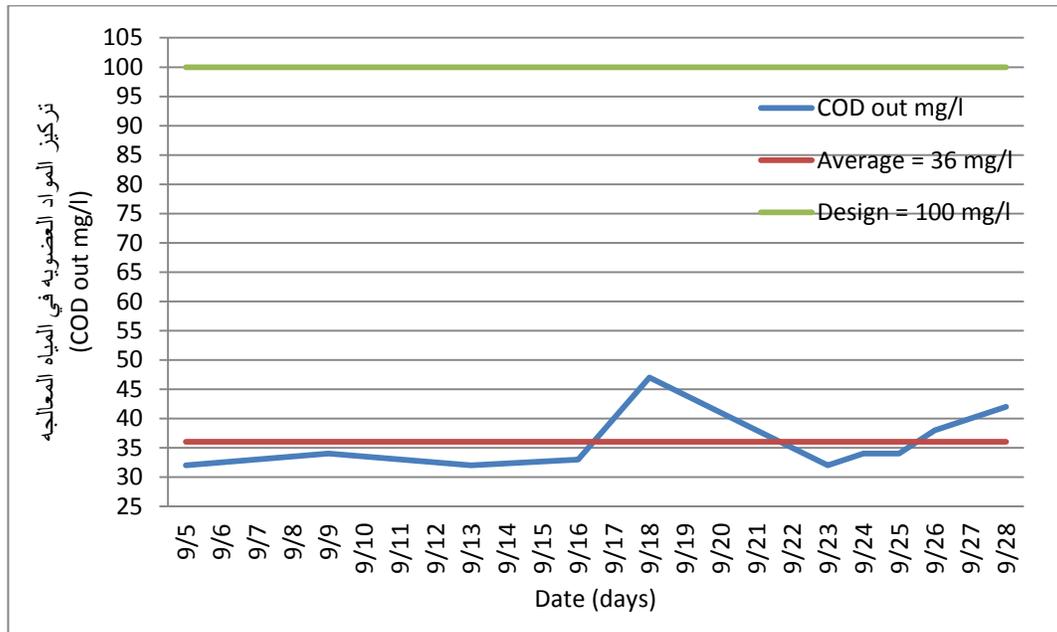
3 الفحوصات المخبرية والقياسات في مختبر المحطة (Quality Control/Tests)

الشكل رقم (6) يبين معدل نتائج فحص تركيز المواد العضوية (COD_{in}) الداخلة لمحطة التنقية في شهر ايلول.



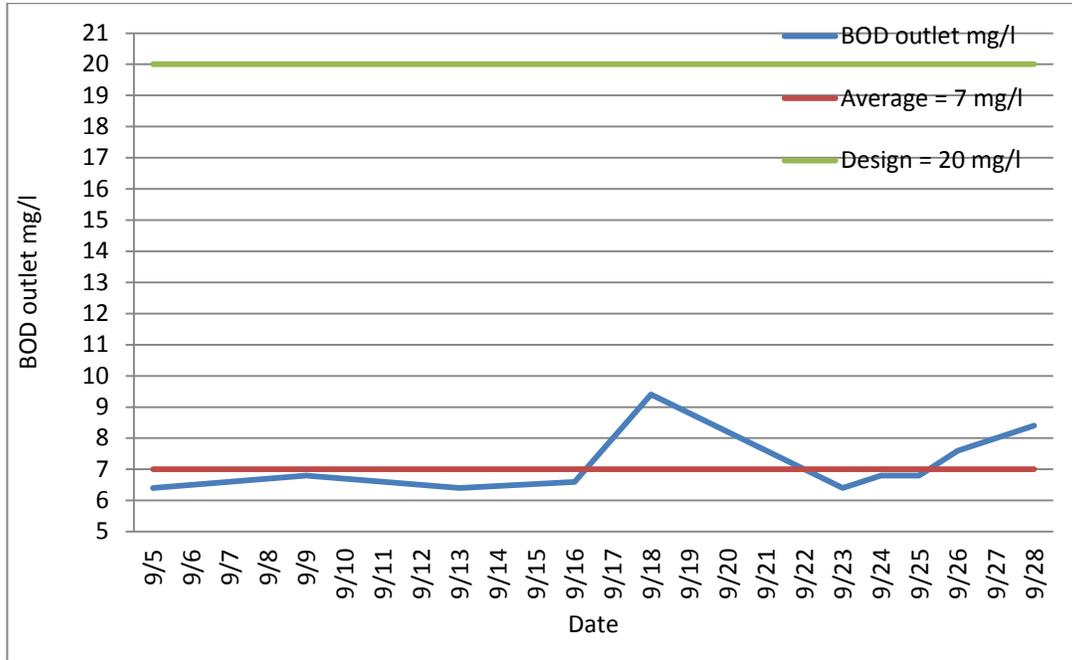
شكل (6) : تركيز المواد العضويه في المياه العادمه الداخله للمحطة

الشكل رقم (7) يوضح كفاءة المعالجة من خلال رسم توضيحي يبين تراكيز المواد العضوية في المياه الخارجة (COD_{out}) من محطة التنقية في الفتره الواقعه (1-30) ايلول .



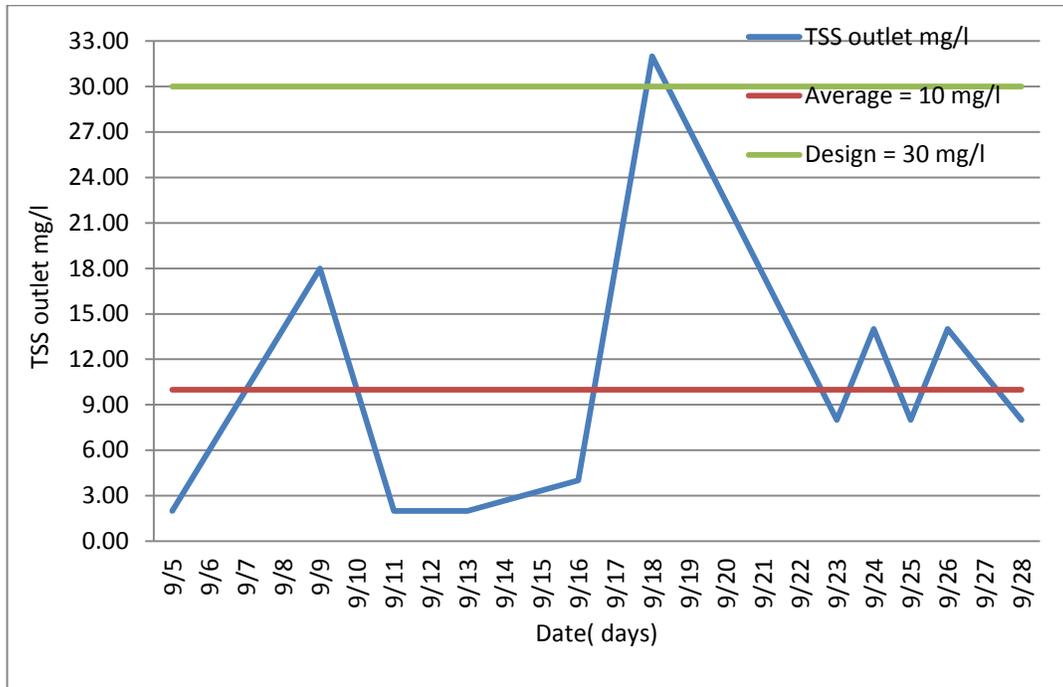
شكل (7) : تركيز المواد العضويه في المياه المعالجه

الشكل رقم (8) يبين تركيز BOD_5 في المياه المعالجه في الفتره الواقعه (30-1) ايلول .



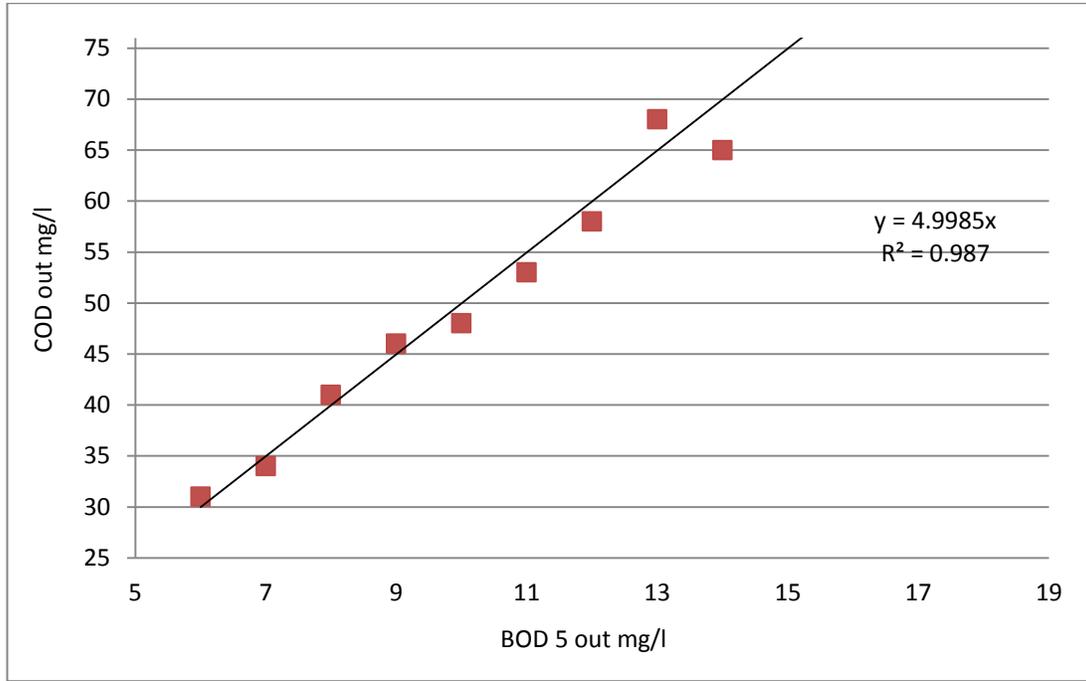
الشكل (8) : تركيز BOD_5 في المياه المعالجه

الشكل رقم (9) يبين تركيز (Total Suspended Solid) في عينه المخرج في الفتره (30-1) ايلول.



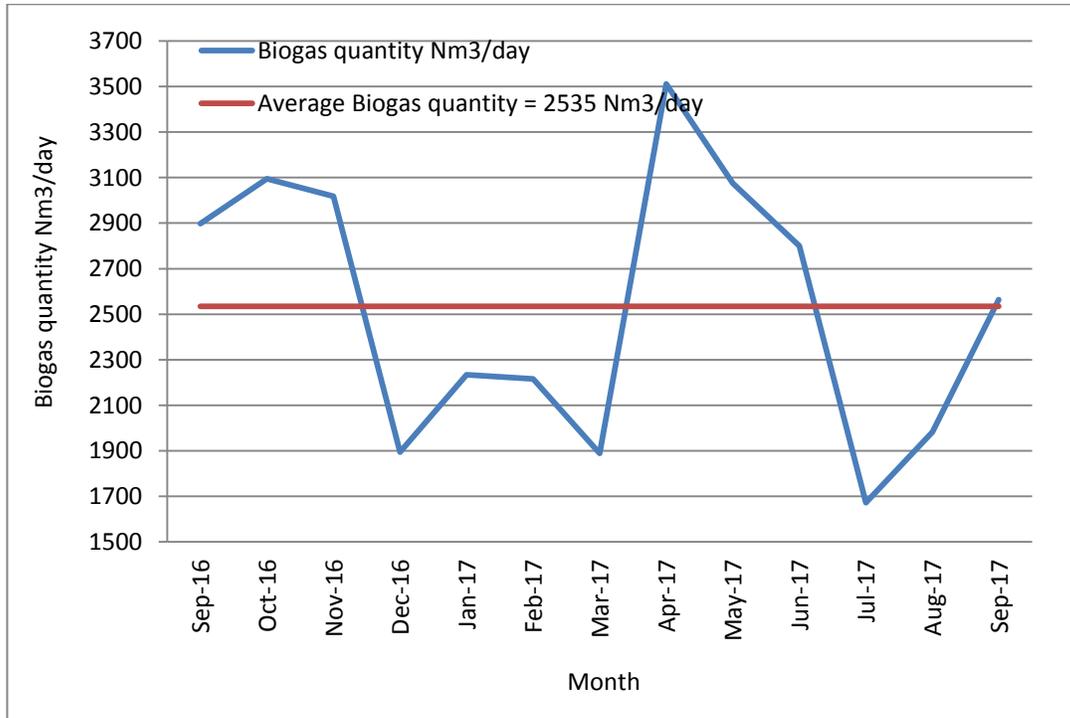
الشكل (9) : تركيز TSS في المياه المعالجه

الشكل (10) يوضح العلاقة بين المتغيرين حيث يبين ان قيمه نسبة COD/BOD تقريبا تساوي 5 وذلك للمياه المعالجة.



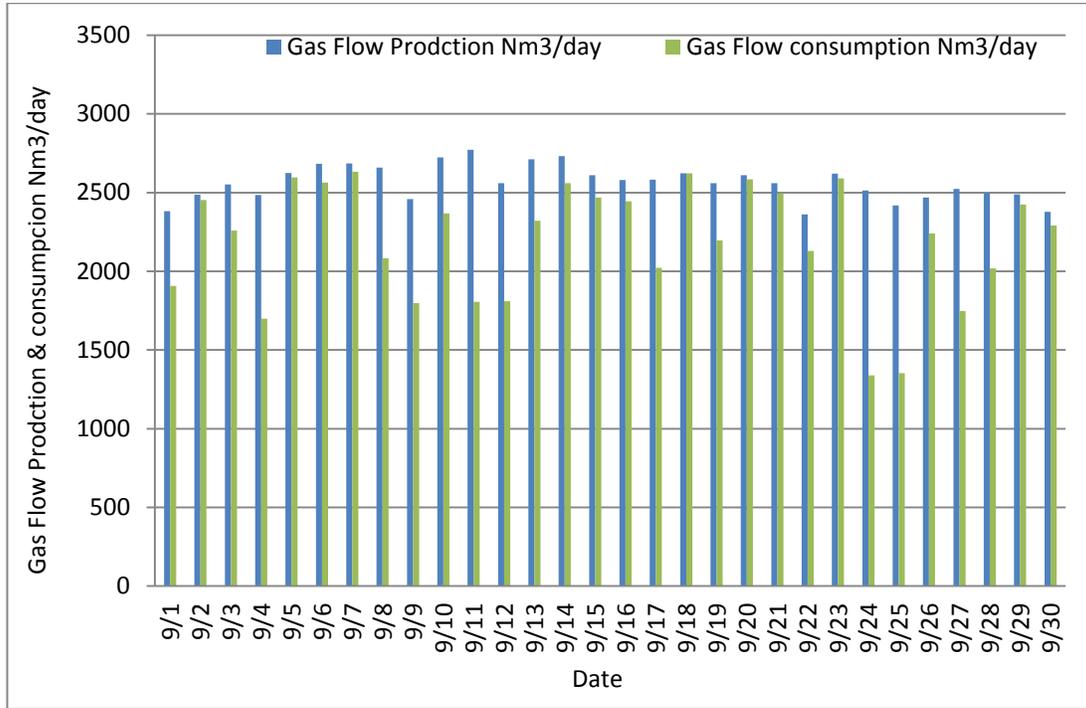
الشكل (10): العلاقة بين BOD_{OUT} و COD_{OUT} للمياه المعالجة

الشكل رقم (11) يوضح متوسط الكميات المنتجة من الغاز الحيوي يومياً من شهر 2016/9 وحتى 2017/9



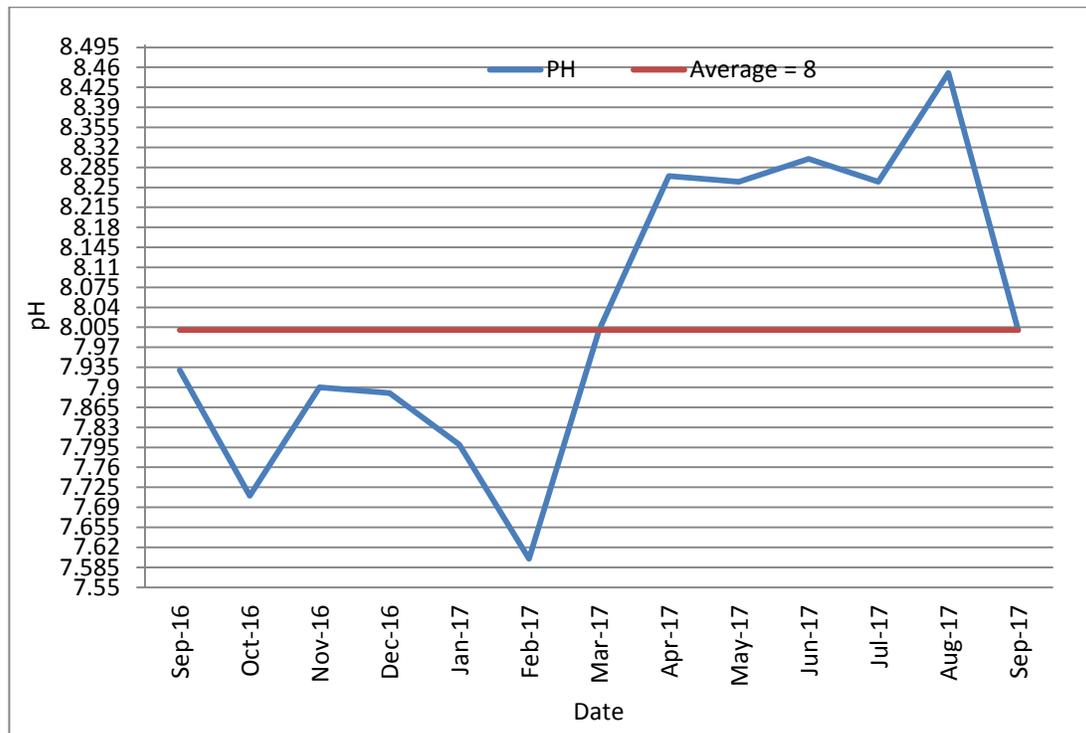
الشكل (11): متوسط الكميات المنتجة للغاز الحيوي م3/يوم

والشكل رقم (12) يوضح كمية الغاز الناتج والمستهلك لشهر 2017/9



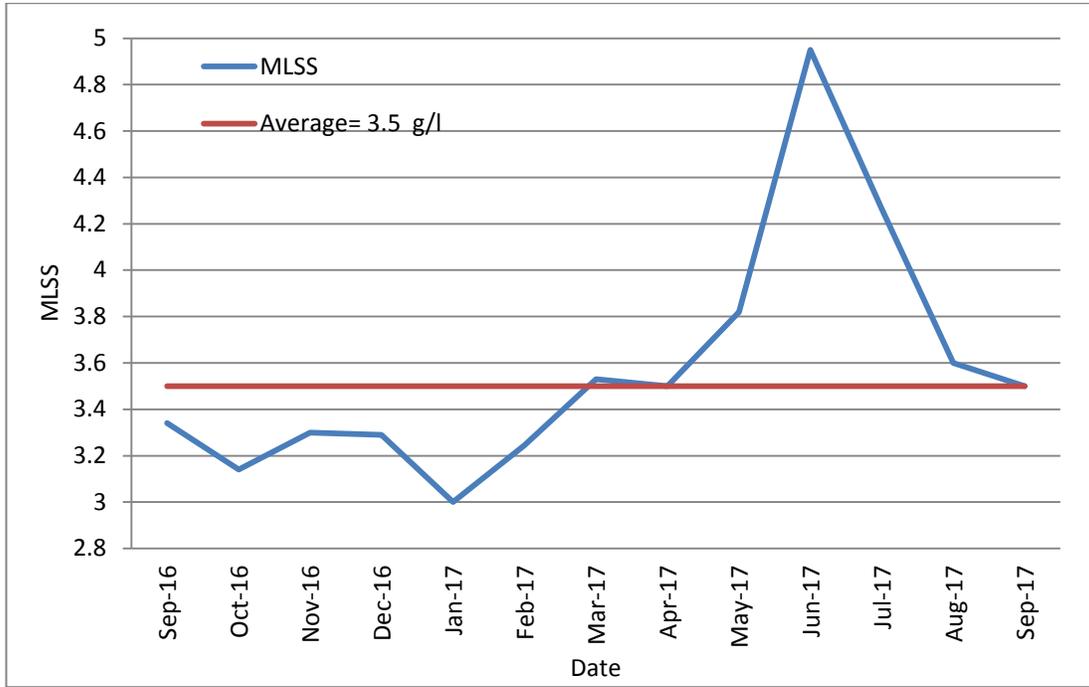
الشكل (12) : كمية الغاز الناتج والمستهلك بواسطة البويلر

والشكل رقم (13) يوضح قيم درجة الحموضة للمياه الداخلة للمحطة (pH) من 2016/9 وحتى 2017/9



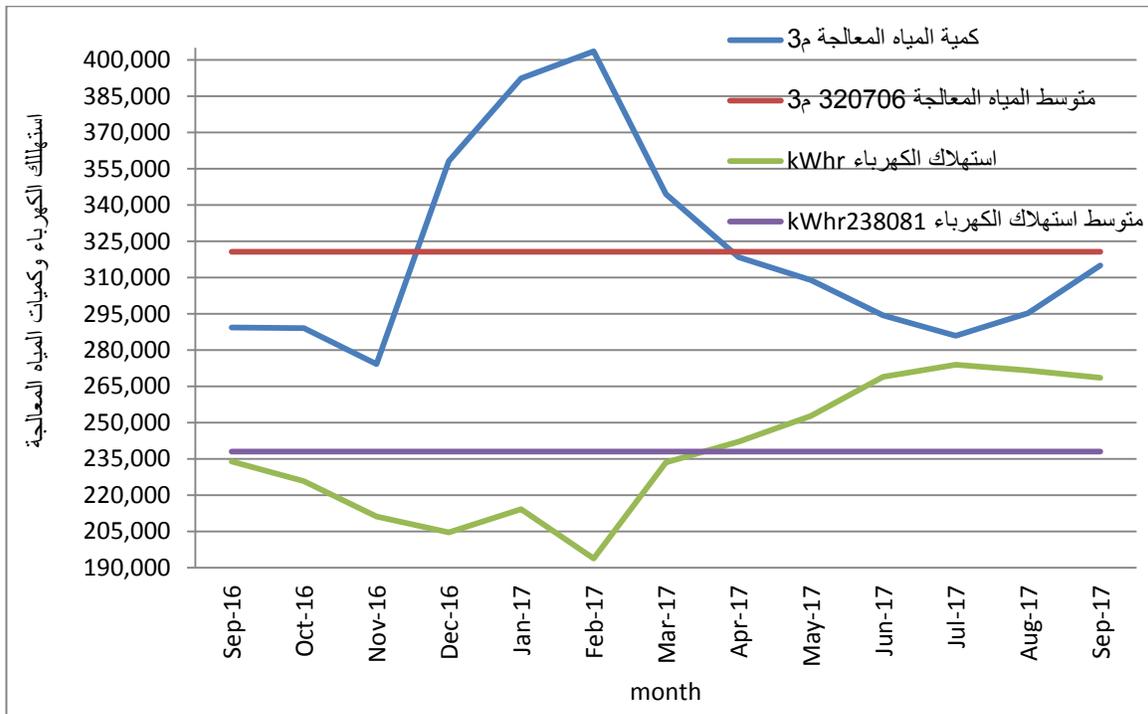
الشكل (13) : معدل درجة الحموضة اليومية العادمة الداخلة الى محطة التنقية

الشكل رقم (14) يوضح قيم نسبة المواد الصلبة المعلقة الحيوية في خزانات التهوية (MLSS) من 2016/9 وحتى 2017/9



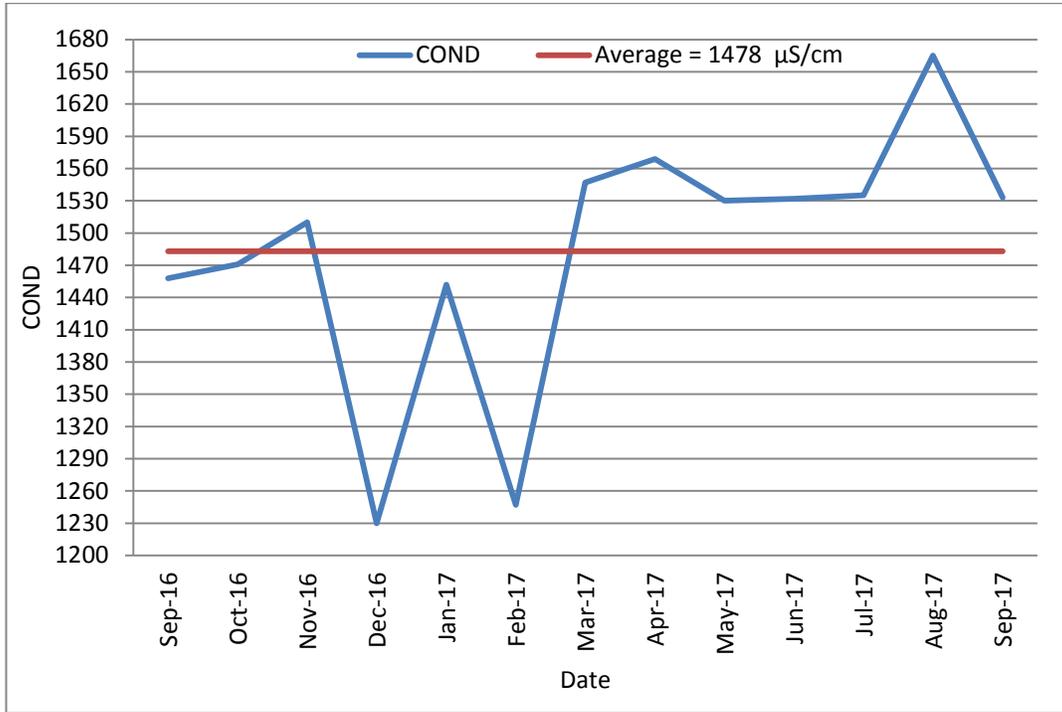
الشكل (14) : معدل تركيز البكتيريا المعلقة في خزانات التهوية

الشكل رقم (15) يوضح قيمة معدلي استهلاك الكهرباء و كمية المياه المعالجة من 2016/9 وحتى 2017/9



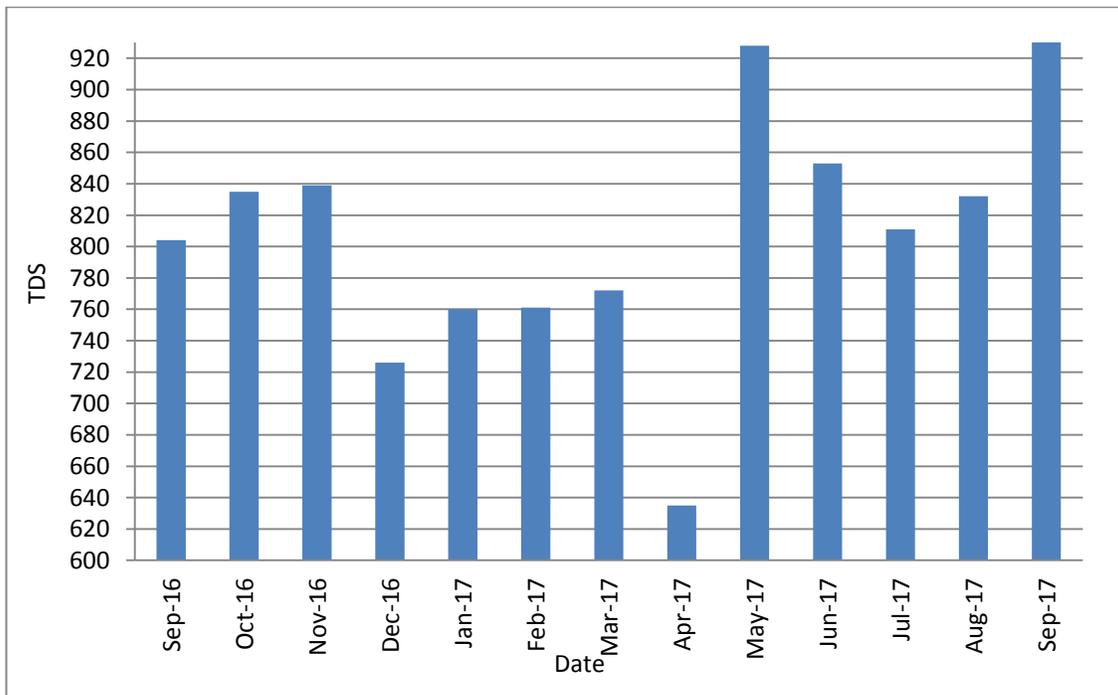
الشكل (15) : معدلي استهلاك الكهرباء والمياه المعالجة

الشكل رقم (16) يوضح قيم الموصلية الكهربائية (Conductivity) للمياه العادمة الداخلة من 2016/9 وحتى 2017/9



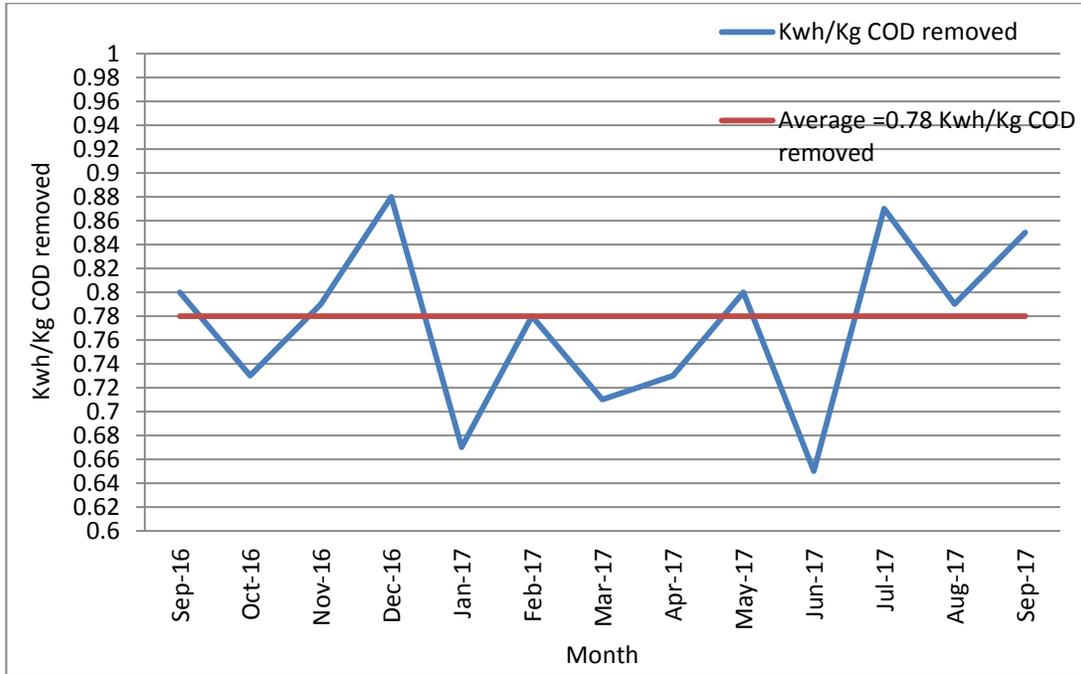
الشكل (16) : معدل قيم الموصلية الكهربائية الشهرية للمياه العادمة الداخلة لمحطة المعالجة

الشكل رقم (17) يوضح قيم نسبة الاملاح الكلية الذائبة في المياه المعالجة (TDS) من 2016/9 وحتى 2017/9



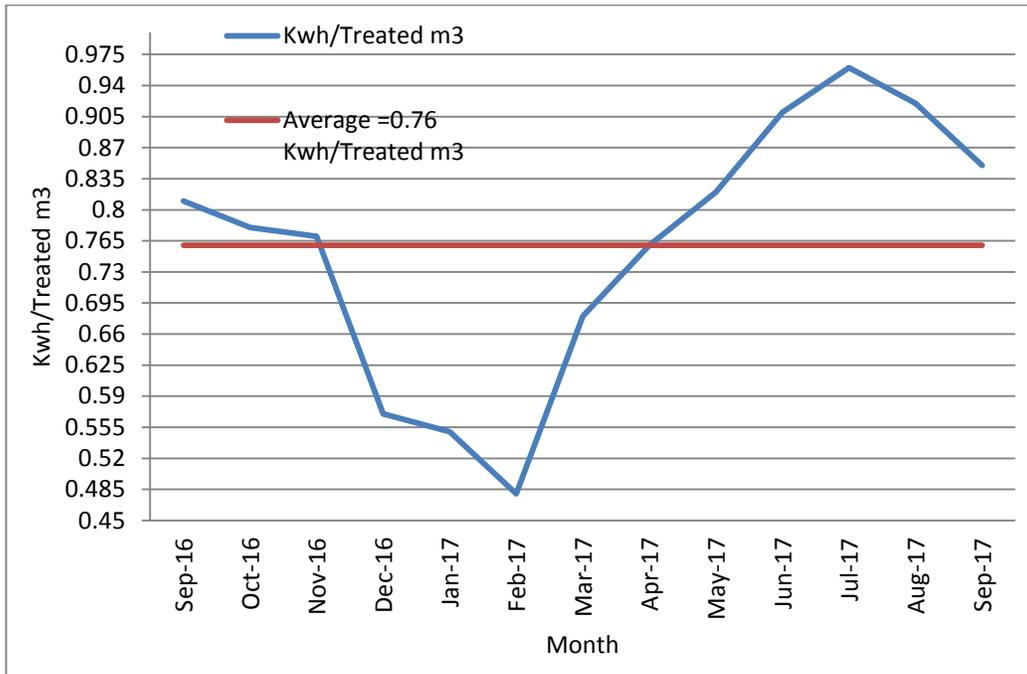
الشكل (17) : بعض القيم الناتجة عن تحليل الأملاح الذائبة للمياه المعالجة

الشكل رقم (18) يوضح كميات الطاقة الكهربائية المستخدمة بدلالة كيلو واط ساعة لكل كغم COD معالج من 2016/9 وحتى 2017/9



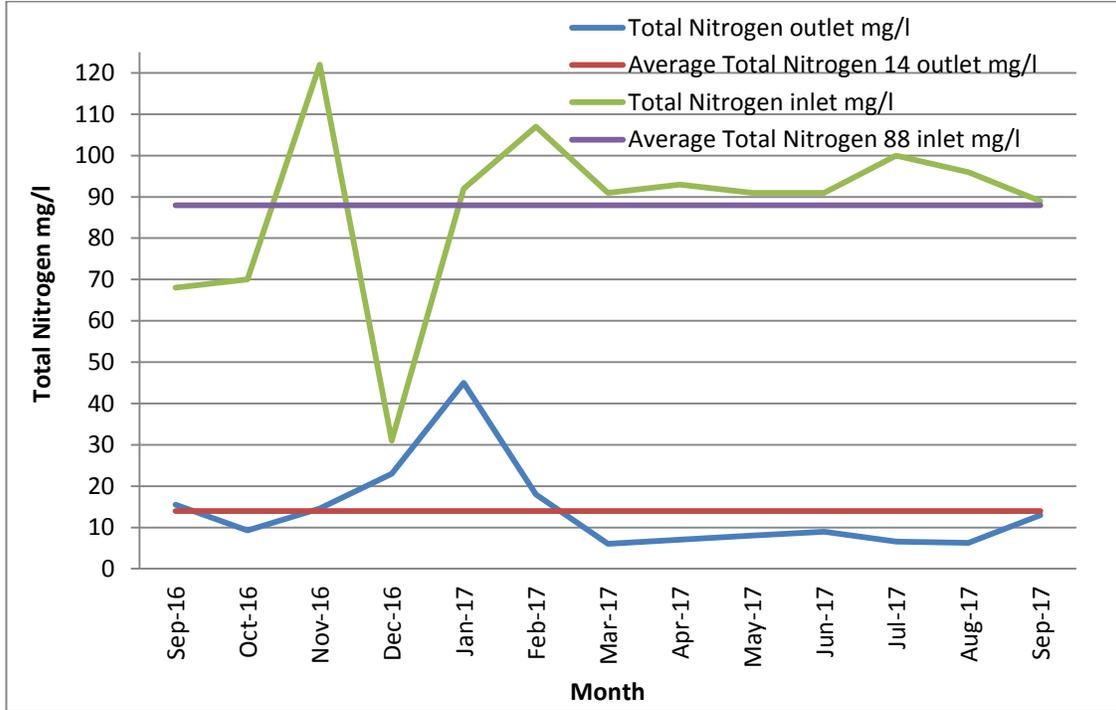
الشكل (18) : الطاقة الكهربائية المستخدمة بدلالة كيلو واط ساعة لكل كغم COD معالج

الشكل رقم (19) يوضح كميات الطاقة الكهربائية المستخدمة بدلالة كيلو واط ساعة لكل متر مكعب مياه معالجة من 2016/9 وحتى 2017/9



الشكل (19) : كميات الطاقة الكهربائية المستخدمة بدلالة كيلو واط ساعة لكل متر مكعب مياه معالجة

يوضح الشكل (20) فحوصات عملية إزالة النيتروجين من الفترة 2016/9 وحتى 2017/9 والتي تمت في مختبر المحطة.



الشكل رقم (20) : قيم الفحوصات الخاصة بعملية ازالة النيتروجين

4 تشغيل خط معالجة المياه (Operation of waste water line)

4.1 المصافي وإزالة الحصى والدهون (Screens & grease & grit removal)

حيث تقوم المصافي (الخشنة والناعمة) بالتقاط المخلفات الصلبة وشبه الصلبة والتي يزيد حجمها عن المسافة بين القضبان فمثلا بالمصافي الخشنة (50mm) وبالناعمة (5mm) وبالتالي حماية الوحدات اللاحقة من مضخات وخلطات وأنابيب من التلف والإغلاقات مما يعيق سير عملية المعالجة ، اما عن وحدة ازالة الحصى والدهون فنقوم بترسيب المخلفات الغير عضوية والثقيلة نسبيا من (رمل وحصى وقطع زجاج) وإرسالها الى خارج خط المياه وذلك ايضا لحماية الوحدات اللاحقة من التلف والعطب ، وأيضا تقوم بفصل الدهون ان وجدت وإرسالها الى الهاضم اللاهوائي.



وحدات المصافي وإزالة الحصى والدهون

4.2 وحدات الترسيب الاولي (primary sedimentation tanks)

في هذه الوحدة يتم ترسيب الحمأة الاولية والتي تحتوي على نسبة مواد صلبة 2.5% وارساله لاحقا الى وحدة التكتيف الاولي ، وبالتالي فان وحدات الترسيب الاولي تعمل على خفض المواد الصلبة الكلية ما نسبته 60% وايضا على خفض نسبة الاكسجين الحيوي الممتص بحوالي 30%.

4.3 وحدات التهوية (Aeration tanks)

حيث يتم تهوية المياه الخارجة من وحدات الترسيب الاولي بعد خلطها مع الحمأة الراجعة وذلك لتزويد البكتيريا بالهواء اللازم للقيام بعمليات المعالجة الحيوية حيث يتكون في هذه المرحلة الحمأة المنشطة (MLSS) حيث يتم التحكم بعده بمتغيرات مهمة للحفاظ على مستوى مطلوب من البكتيريا مع ضبط نسبة الاكسجين المذاب.



خزانات التهوية

4.4 وحدات الترسيب النهائي (Final sedimentation tanks)

يتم ترسيب الحمأة المنشطة داخل هذه الوحدات وأيضاً إنتاج مياه معالجة حيث يتم ارجاع النسيب الاكبر من هذه الحمأة الى وحدات التهوية كما ذكر سابقاً والجزء المتبقي من الحمأة يتم تكتيفها في وحدات معالجة الحمأة الزائدة .



خزانات الترسيب النهائي

5 تشغيل خط معالجة الحمأة (Operation of Sludge Line)

5.1 تشغيل وحدة التكتيف الميكانيكي (Mechanical Sludge Thickening Unit)

يتم في وحدة تكتيف الحمأة خلط الحمأة المنشطه الزائدة مع البوليمر قبل عملية التغذية الى الهاضم اللاهوائي حيث تعمل على رفع نسبة المواد الصلبة من 1% الى 6% من اجل زيادة كفاءة الهاضم اللاهوائي لانتاج الغاز الحيوي و تم تدريب فنيي التشغيل على كيفية تشغيل معدة التكتيف و كميات البوليمر التي يجب اضافتها وايضا على طريقه تغذية الهاضم وذلك تزامنا مع ضخ الحمأة الاولى المعالجه في وحده التكتيف الاولى ليتم خلط المكونين معا وضخه الى الهاضم اللاهوائي .

5.2 وحدة التكتيف الأولي (Primary Thickener)

يتم تكتيف الحمأة الأولية المرسله من خزانات الترسيب الأولية وبالتالي رفع نسبة المواد الصلبة من 2.5% الى 6% وضخ الحمأة المكثفه الى الهاضم اللاهوائي علما ان هذه العمليه تتم بشكل تلقائي باستخدام نظام SCADA حسب برنامج موضوع من قبل مشغلين محطة التنقيه وتحت اشراف المراقول الالمانى .

5.3 الهاضم اللاهوائي (Anaerobic Digester)

بدأت عملية تغذية الهاضم اللاهوائي خلال الأشهر السابقه وبشكل تدريجي باستخدام الحمأة الأولية المترسبه في حوض الترسيب الاولى والحمأة المنشطه الزائده حيث يتم مراقبة العمليه الحيويه واللاهوائيه يوميا من خلال عمل القياسات لدرجة الحراره ودرجة الحموضه ونسبة غاز ثاني اكسيد الكربون الناتج من التفاعل الحيوي داخل الهاضم اللاهوائي وايضا اضافه ماده الجير الى محتويات الهاضم لأجل ضمان ثبات قيمة درجة الحموضة لتكون ما بين 6.8 الى 7.2 .

حيث بدأ انتاج الغاز الحيوي الناتج من عملية الهضم اللاهوائي الذي يحتوي على نسبة تقريبا 66% ميثان و33% ثاني أكسيد الكربون. بناء على ذلك تم تدريب طاقم التشغيل على كيفية ضبط ومتابعة العمليه بأكملها وتوعيتهم بكل تفاصيل الوحدات المختلفه المرتبطه بانتاج الغاز وتخزينه.

5.4 خزان الغاز (Gas Holder)

بانتاج الغاز الحيوي من الهاضم اللاهوائي تم البدء بتعبئة خزان الغاز و ذلك بعد مروره بفلتر الحصى لتنقيته من الشوائب و تم تدريب المشغلين على اجراءات العمل في خزان الغاز و توضيح عمل مكثفات الغاز و شعله الغاز و أجهزة القياس المختلفه للتحكم بكمية الغاز .

5.5 شعله الغاز (Gas Flare)

حيث تعمل عند امتلاء خزان الغاز الحيوي بنسبة 90% وذلك لتفريغ الغاز لدواعي السلامة العامه وتتوقف عند وصول النسبه الى 80% ويتم ذلك بواسطه نظام SCADA.



الهاضم اللاهوائي وشعله الغاز

5.6 أحواض تجفيف الحمأة (Sludge Drying Beds)

حيث يتم ضخ الحمأة المعالجة من خزان التكتيف الثانوي إلى أحواض التجفيف وذلك للوصول إلى المستوى من 40-50% نسبة المواد الصلبة.

5.7 تخزين الحمأة (Sludge Storing)

حيث يتم العمل على إدارة تخزين الحمأة و ذلك بنقل الحمأة من أحواض التجفيف أو من مبنى عصر الحمأة إلى منطقة التخزين علماً إن هذه العملية تحتاج إلى وقت وجهد كبيرين ويتم ذلك بواسطة جرافة المحطة والتركفور علماً انه في شهر ايلول تم نقل 230.320 طن إلى مكب زهرة الفنجان.



الحمأة الناتجة من وحدات عصر الحمأة

5.8 خزان العصارة (Liquor Storage Tank)

حيث تمت اعاده النظر في ضخ العصارة إلى أحواض التهوية بطريقة تضمن عدم تأثير العملية البيولوجية سلبياً .

6 وحدة المعالجة الحيوية للغاز الحيوي (Desulfurization Unit)

تعتبر وحدة المعالجة الحيوية للغاز الحيوي احدى المكونات الرئيسية والأساسية لضمان سلامة واستمرارية وحدة توليد الطاقة الكهربائية والحرارية وذلك بمعالجة الغاز الحيوي المنتج من خلال ازالة غاز كبريتيد الهيدروجين (H_2S) ومادة الساييلوكسين (siloxane) واللذان يعتبران من الغازات الخطرة التي تسبب تآكل وتلف وحدة حرق الغاز.



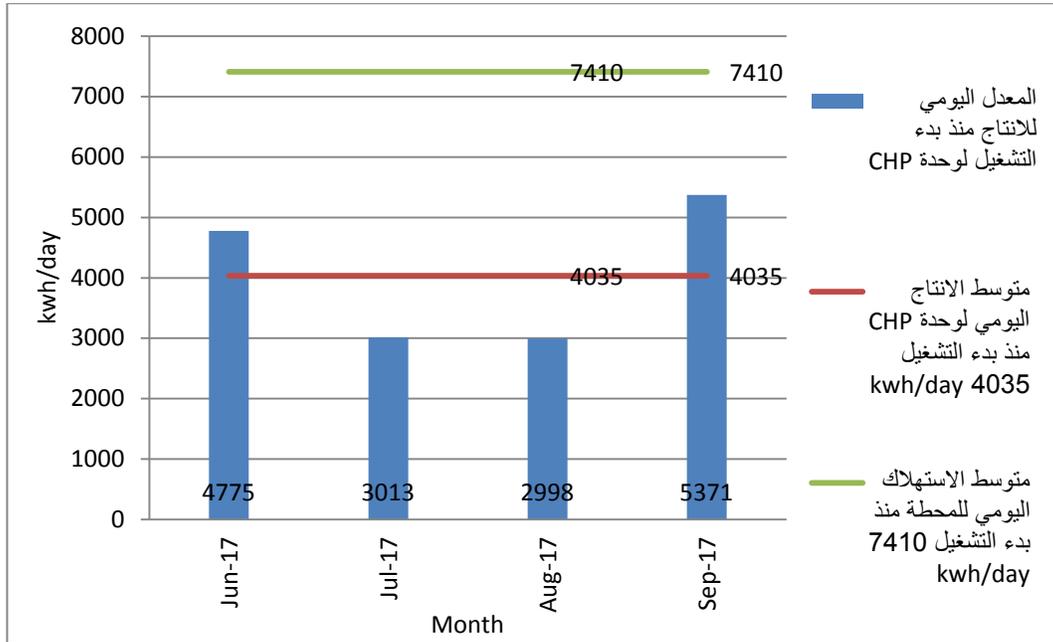
وحدة المعالجة الحيوية للغاز الحيوي

7 وحدة توليد الطاقة الكهربائية والحرارية (CHP)

تعتبر وحدة توليد الطاقة الكهربائية والحرارية من خلال حرق الغاز الحيوي احدى اهم استثمارات مخرجات محطة التنقية الغربية والتي تم تشغيلها بتاريخ 2017/6/18 حيث ستعمل على استغلال الغاز الحيوي المنتج وذلك بحرقه وتوليد طاقة كهربائية وحرارية ستصل حسب المتوقع مع ضمان استمرارية عملها ما يقارب 80% ، وقد كانت قراءة عداد انتاج الطاقة الكهربائية للوحدة لشهر ايلول 166,509 kwh ما نسبته 62% من الاستهلاك الكلي للطاقة الكهربائية.



وحدة توليد الطاقة الكهربائية والحرارية



مقارنة معدلي الاستهلاك اليومي للطاقة الكهربائية للمحطة مع إنتاج الكهرباء من وحدة CHP

8 تدريب طاقم العمل (Staff Training)

لا يزال التدريب جاري لطاقم عمل المحطة على الية تشغيل وحدتي المعالجة الحيوية للغاز الحيوي وتوليد الطاقة الكهربائية والحرارية من قبل المقاول الالمانى (باسفنت) وقد تم التدريب لمدة 15 يوم لأربع فنيي تشغيل في محطة وادي شلالة في الاردن

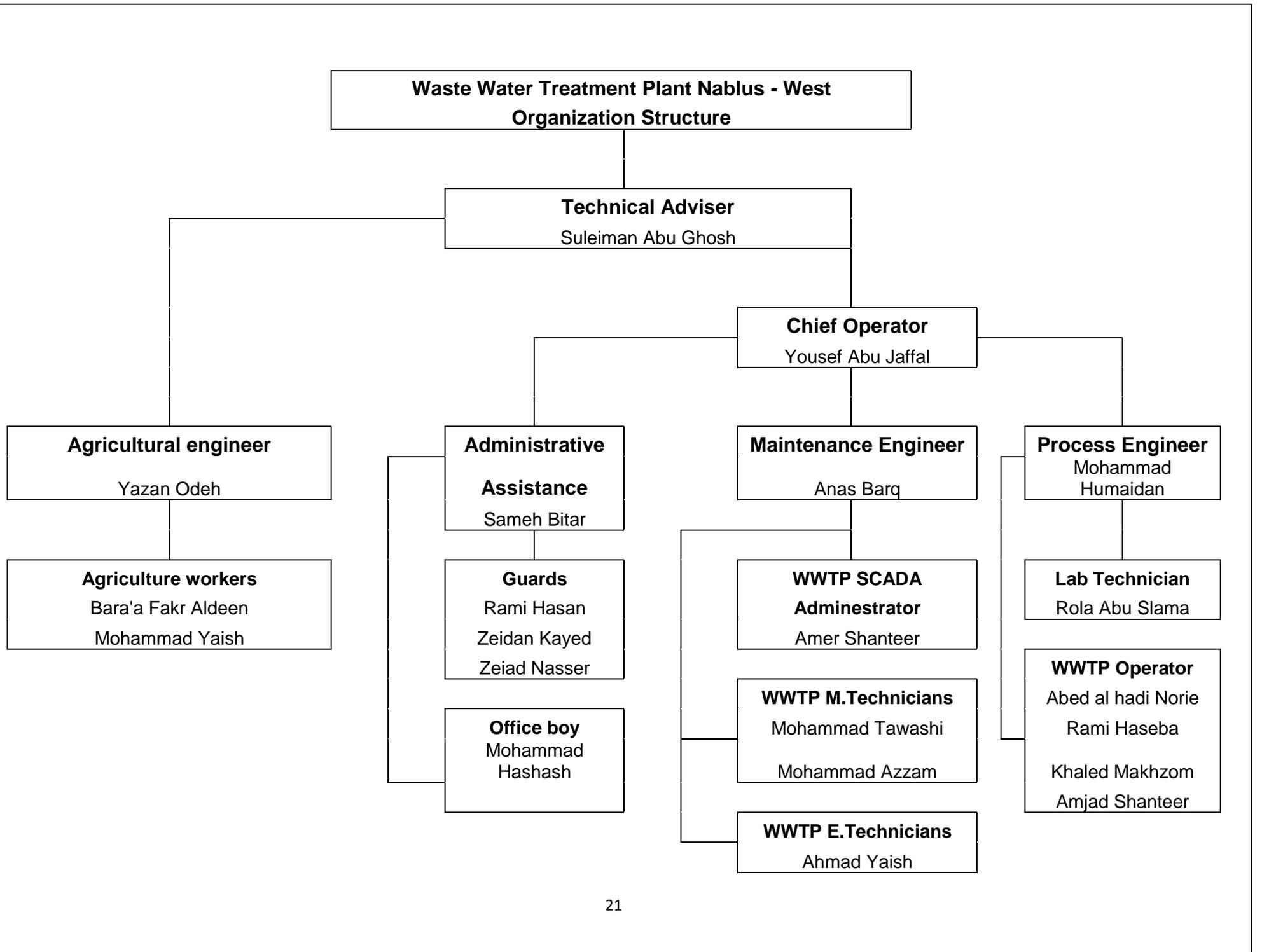
9 المشاكل الفنية (Technical problems)

- وجود مشكلة في التحكم بشكل تام في عمليات ازالة النيتروجين ضمن المعالجة الحيوية في احواض التهوية بسبب التغيير الأني في الاحمال العضوية والهيدروليكية وأيضاً في عملية ارجاع العصارة لأحواض التهوية مما يستدعي وجود مجسات داخل الاحواض وربطها مباشرة بنظام التحكم (السكادا).

10 طاقم العمل (Staff)

يعمل في المشروع عدد من المهندسين والفنيين المهرة وهم:

اسم الموظف	المسمى الوظيفي	الحالة
م. سليمان أبوغوش	المستشار الفني	مثبت
م. يوسف ابو جفال	مسؤول التشغيل	مثبت
م. محمد حميدان	مهندس المعالجة والمختبر	مثبت
سامح البيطار	محاسب وسكرتير المحطة	متعاقد
رولا ابو سلامة	فنية مختبر	متعاقدة
يزن عودة	مهندس زراعي اعادة الاستخدام	متعاقد
أحمد جمال يعيش	فني تشغيل	مثبت
عبد الهادي فاتح النوري	فني تشغيل	مثبت
محمد رجب طواشي	فني تشغيل	مثبت
خالد احمد مخزوم	فني تشغيل	مثبت
أمجد "محمد غازي" عبد الهادي الشنتير	فني تشغيل	مثبت
رامي مهدي حسيبا	فني تشغيل	مثبت
عامر "محمد صلاح" شنتير	فني كهرباء واتمته (سكادا)	مثبت
محمد عزام	بلا	متعاقد
محمد داود يعيش	عامل زراعة	متعاقد
براء فخر الدين	عامل زراعة	متعاقد
محمد حشاش	آذن ومراسل	متعاقد
رامي عيد محمود عبد حسن	حارس	متعاقد
زياد أحمد	حارس	متعاقد
زيدان أحمد	حارس	متعاقد



11 Summary

11.1 Results Summary

For period of 01/9/2017 to 30/9/2017, the results summary were as following:

Parameters	Design value 2020	Present value	Treatment %efficiency
Average incoming waste water m ³ /d	14000	10500 ≈	-----
Opening of Emergency gate to Wadi	-----	0	-----
Inlet chemical oxygen demand COD _{in} mg/L	1100	1000	-----
Outlet chemical oxygen demand COD _{out} mg/L	100	36	96%
Outlet biochemical oxygen demand BOD ₅ mg/L	20	7	98%
Inlet Biochemical oxygen demand BOD ₅ mg/L	550	500	-----
Sludge age (day)	13.7	21	-----
MLSS g/L	3	3.5	-----
TSS _{inlet} mg/L	500	534	
TSS _{outlet} mg/L	30	10	98%
Electrical consumption /m ³ kW/m ³	0.85	0.85	-----
Electrical consumption/kgCOD _{removed} kW/kg	0.8	0.85	-----
Avg. out NH4-N mg/l	-----	0.8	-----
Avg. inlet NH4-N mg/l	-----	59	-----
Avg. out PO4-P mg/l	-----	3.3	-----
Avg. in PO4-P mg/l	-----	12.4	-----
Avg. out NO3-N mg/l	-----	11.45	-----
Avg. in NO3-N mg/l	-----	-----	-----
Avg. out TN mg/l	-----	13	-----