

جمهورية مصر العربية

رئاسة مجلس الوزراء

وزارة الدولة لشئون البيئة

جهاز شئون البيئة

الإدارة المركزية لتقييم التأثير البيئي

(حاصلة على شهادة الأيزو ٩٠٠١)

رقم القيد : ٢٥٥٥
التاريخ : ٢٠٠٩/٥/١٠

الموضوع: نموذج تصنيف بيئي (ب)

السيد الأستاذ / شريف الجمسى

سكرتير عام محافظة القليوبية

تحية طيبة وبعد،،،،

بالإشارة إلى كتاب سيادتكم الوارد لنا بتاريخ ٢٧/٤/٢٠٠٩ والمرفق به نموذج التصنيف البيئي (ب) بشأن إبداء رأى الجهاز فى مشروع تحديث وتطوير مصنع الجلوكوز، باسم/ الشركة المصرية لصناعة النشا والجلوكوز "تركيب خط جديد للجلوكوز يعمل بتكنولوجيا حديثة بدلا من الخط القديم" (مصنع مسطرد) والشخص المسئول/ مصطفى عبد القادر، بالعنوان/ ٨ ش ٦ أكتوبر - مسطرد - محافظة القليوبية.

نتشرف بالإحاطة بأنه بمراجعة وتقييم النموذج المقدم، فإن جهاز شئون البيئة يوافق على المشروع، شريطة الالتزام بجميع المواصفات والإجراءات التى وردت بالنموذج، والالتزام بجميع الأسس والإشتراطات التى نص عليها القانون رقم ٤ لسنة ١٩٩٤ بشأن حماية البيئة ولائحته التنفيذية والمعدل بالقانون رقم ٩ لسنة ٢٠٠٩، مع الالتزام بالإشتراطات الآتية:-

١. أن يتم وقف وإزالة خط إنتاج الجلوكوز الذى يعمل بتكنولوجيا قديمة وينتج عنه انبعاثات ضارة بالبيئة فور الإنتهاء من تجارب تشغيل الخط الجديد الذى يعمل بتكنولوجيا حديثة.

٢. الإقتصار على إستخدام الغاز كمصدر للوقود مع مراعاة تركيب المداخل اللازمة طبقاً للمادة (٤٢) من اللائحة التنفيذية للقانون رقم ٤ لسنة ١٩٩٤ كما ورد بالنموذج.

٣. مراعاة الحدود القصوى للانبعاثات الغازية داخل وخارج بيئة العمل وضرورة توافرها مع الحدود المسموح بها فى الملحق أرقام (٦،٥) من اللائحة التنفيذية للقانون رقم ٤ لسنة ١٩٩٤ مع تركيب الفلاتر اللازمة للحد من إنتشار الروائح الناتجة عن عملية التصنيع.

٤. مراعاة الحدود القصوى لملوّثات الهواء داخل مكان العمل بما يتوافق مع الملحق رقم (٨) من اللائحة التنفيذية للقانون رقم ٤ لسنة ١٩٩٤.

٥. مراعاة الحدود القصوى لمستويات الضوضاء بما يتوافق مع الملحق رقم (٧) من اللائحة التنفيذية للقانون رقم ٤ لسنة ١٩٩٤.

٦. مراعاة صحة بيئة العمل وعوامل الأمان للعاملين بما يتوافق مع الملحق رقم (٩) من اللائحة التنفيذية للقانون رقم ٤ لسنة ١٩٩٤.

٧. الإلتزام بمعالجة مياه الصرف الصناعى بوحدة المعالجة بالمصنع (بيولوجية) كما ورد بالنموذج والبيانات المرفقة مع ضرورة مطابقة الصرف المعالج مع المعايير المسموح بها فى القانون ٩٣ لسنة ١٩٦٢ والقرار رقم ٤٤ لسنة ٢٠٠٠ بشأن الصرف على شبكات الصرف الصحى.

٨. الإدارة السليمة للمخلفات الخطرة (عبوات الكيماويات الفارغة والحماة الناتجة عن محطة المعالجة) عن طريق تجميعها وتخزينها بشكل مؤقت بطريقة آمنة داخل المنشأة والتخلص النهائى منها بنقلها بطريقة آمنة إلى مدفن للمخلفات الخطرة.

٩. التخلص السليم من مخلفات النشاط الصلبة عن طريق تجميعها وتسليمها لمتعهد معتمد.

١٠. إعداد السجل البيئى وجعله متاحاً للتفتيش البيئى على أن يتضمن سجلاً للمخلفات الخطرة وطرق التخلص السليم منها والالتزام بما ورد بالمادة رقم (٣٣) من اللائحة التنفيذية للقانون رقم ٤ لسنة ١٩٩٤.

هذه الموافقة من الناحية البيئية فقط دون الإخلال بأية قوانين أو قواعد أو قرارات أخرى تخص هذا النشاط وفى حالة عدم الإلتزام بأى شرط من الإشرطات الموضحة بعاليه تعتبر هذه الموافقة لاغية وكأنها لم تكن .

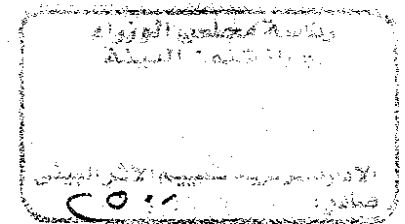
وتفضلوا بقبول فائق الاحترام،،،،

رئيس قطاع الإدارة البيئية

فاطمة أبو شوك
(د.ك. فاطمة أبو شوك)

١٣ أسماؤرضاء

مستند



7+172V
9/8 CV

+ کم فیس + خرچ

نتشرف بأن نرسل لسيادتكم نماذج التصنيف البيئي (ب) للمشروعات الآتية :-

مرفقاً به الآتى :-

۱- اسم حدیث

۲ - خریطه ساحه

٤- بعض المطومات والكتا لوحات .

رئيس
مكتب شؤون البيئة

" رافت فتحی عبد اللطیف "

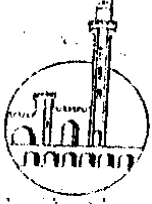
السكربتير العام

" شریف الجمسى "

محاسب /

(Date) _____
 (Signature) _____
 ٢٩ أبريل ٢٠٠٩
 (Stamp) _____
 ١٧٨٢

$$\frac{C_{p, \text{air}} + C_{p, \text{H}_2\text{O}} + C_{p, \text{H}_2\text{O}}}{C_{p, \text{air}} + C_{p, \text{H}_2\text{O}} + C_{p, \text{H}_2\text{O}}}$$



محافظة القابلية
هي شرق شبرا الخيمة
شئون البيئة

السيد الدكتور / الرئيس التنفيذي لجهاز شئون البيئة

تحية طيبة وبعد،،،

نتشرف بان نرفق طية استكمال نموذج التصنيف البيئي (ب)
الخاص / بالمشروع / لهندسة المناش والبلوكات / في شبرا الخيمة - تحديث
وتطوير خطوط إنتاج البلوكات
بالعنوان / كستور مسطرد قلسو حيب ...

وتفضلوا بقبول فائق الاحترام ،،،

مديرة شئون البيئة

أ /

(مرفت حسن محمد)



رئيس

شرق شبرا الخيمة

٩/٨/١٤

(مطفي بنومي)

١٢

مشروع تحديث وتطوير
مصنع الجلوكون للشركة
المصرية للنشا والجلوكون
مسطرد-بمحافظة القليوبية

تقع الشركة المصرية للنشا والجلوكوز فى منطقة مسطرد وهى منطقة صناعية متحدة والمنشأة مقامة منذ اكثر من ٤٠ عام والهدف الاساسى من الدراسة هو اعادة تاهيل وتجديد لخط انتاج الجلوكوز بتكنولوجيا حديثة وليس لها أى تأثيرات بيئية فى منطقة المشروع المقام حاليا وسوف يتم احلال الخط المقام بخط جديد.

وسبب تواجد هذا المشروع فى المنطقة حيث انها تربط بين اكثر من محافظة (القاهرة - الجيزة - القليوبية - الشرقية) وهى من المحافظات المستهلكة للمنتج الخاص بالشركة. ونحيط علم سيادتكم بأن المشروع تم حصول موافقة من البنك الدولى لتمويل المشروع بسبب أهميته البيئية.

Arab Republic of Egypt
The Cabinet of Ministries
Ministry of State for Environmental Affairs
Egyptian Environmental Affairs Agency

جمهورية مصر العربية
رئاسة مجلس الوزراء
وزارة الدولة لشئون البيئة
جهاز شئون البيئة

تملاً ببيانات هذا النموذج بدقة وبخط واضح ويتحمل مسئولية صحة البيانات المقر بما فيه على أن تقوم الجهة الإدارية بإعتماد وإرسال نسخة من النموذج إلى الجهاز للمراجعة وإيداء الرأي ويمكن الاستعانة بأية تقارير معاينة أو مرفقات أخرى إضافية

نموذج التصنيف البيئي (ب)
Environmental Screening Form (B)

١- معلومات عامة :

- ١.١ أسم المشروع: تحديث وتطوير خطوط انتاج الجلوكون
٢.١ نوع المشروع : صناعى
٣.١ اسم مالك المشروع : المصرية لصناعة النشا والجلوكوز
٤.١ اسم الشخص المسئول : السيد اللواء / مصطفى عبد القادر - رئيس مجلس الإدارة
العنوان : ٨ ش ٦ أكتوبر - مسطرد - قليوبية
رقم التليفون: ٤٨٥٨٨٧٠١/٥
رقم الفاكس: ٤٨٢٤٢١٧٠
٥.١ الجهة المانحة للترخيص : حى شرق شبرا الخيمة.

٢- بيانات المشروع:

مكان وموقع المشروع: (برجاء إرفاق خريطة مفصلة ومعتمدة من الجهة الإدارية المختصة وبمقياس رسم مناسب موضحاً بها حدود الموقع وموقفه بالنسبة للكتلة السكنية والأنشطة المجاورة وطرق المواصلات والمناطق الأثرية والمحمية والسياحية أن وجدت) (مرفق)

١.٢ عنوان المشروع: ٨ ش ٦ أكتوبر - مسطرد - قليوبية

<input type="checkbox"/> مدينة	<input type="checkbox"/> قرية	<input type="checkbox"/> منطقة صناعية معتمدة	<input type="checkbox"/> أخرى مع ذكره -----
<input type="checkbox"/> داخل الكتلة السكنية	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/> خارج الكتلة السكنية
<input type="checkbox"/> مبنى مستقل	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/> يعلوه سكن

المساحة الكلية للمشروع (متر²): ٢٤٠٠٠

المساحة الكلية لمباني المشروع (متر²): ٢٢٠٠٠

٢٠٢ طبيعة المشروع:

توسعات ☒

جديد ☐

طبيعة التوسعات: تحديث وتطوير

إذا كانت طبيعة المشروع توسعات فهل تم تقديم دراسة تقييم تأثير بيئي للمشروع الأساسي؟

لا ☒

نعم ☐

تاريخ الحصول على موافقة الجهاز السابقة: المشروع مقام منذ حوالي ٤٠ عام.

٣٠٢ الطاقة الإنتاجية أو السعة التخزينية

مع ذكر الوحدات المستخدمة: Black Digram

٤٠٢ المنتج النهائي : شراب جلوكوز

٥٠٢ المنتج الثانوي : شراب جلوكوز

٦٠٢ وصف عام للمنطقة المحيطة بالمشروع متضمنة المناطق الأثرية والتاريخية والمحميات المناطق السياحية والترفيهية.

المنطقة صناعية ولا يوجد أى مناطق أثرية أو تاريخية أو محميات أو مناطق سياحية أو ترفيهية

٧٠٢ البنية الأساسية المتوفرة:

شبكة المياه:	<input checked="" type="checkbox"/>	متوفرة	<input type="checkbox"/>	غير متوفرة
شبكة الكهرباء	<input checked="" type="checkbox"/>	متوفرة	<input type="checkbox"/>	غير متوفرة
شبكة صرف صحي:	<input checked="" type="checkbox"/>	متوفرة	<input type="checkbox"/>	غير متوفرة
شبكة طرق / سكة حديد	<input checked="" type="checkbox"/>	متوفرة	<input type="checkbox"/>	غير متوفرة
مصدر للوقود:	<input checked="" type="checkbox"/>	متوفرة	<input type="checkbox"/>	غير متوفرة

٨٠١ اسباب اختيار الموقع : النشاط قائم بالفعل فى نفس الموقع منذ اكثر من ٤٠ عام.

٣. مراحل المشروع وتواريخ بدايتها المتوقعة:

الانشاء : ٢٠٠٩/١٠/١ (احلال وتجديد)

التشغيل الفعلى : فبراير ٢٠١١

٠٤ وصف موجز للمشروع انشاء مراحل التشغيل:

أحلال وتجديد خطوط الانتاج للتوافق مع خط الانتاج الجديد. وعمل ارضيات تأهيل المبنى بالطريقة المثلى

- ١٠٤ مصادر المياه : محطة الترويق استخداماتها: اعمال المبنى معدل الاستهلاك: ٣م³/يوم
٢٠٤ نوع الوقود: لا يوجد مصدر الوقود: لا يوجد معدل الاستهلاك: لا يوجد
٣٠٤ العمال المتوقعة واماكن اقامتهم: ٢٠ عامل
بهتيم - شبرا الخيمة - مسطرد - المطرية

٠٥ المخلفات الناتجة عن الإنشاء وطرق التخلص منها:

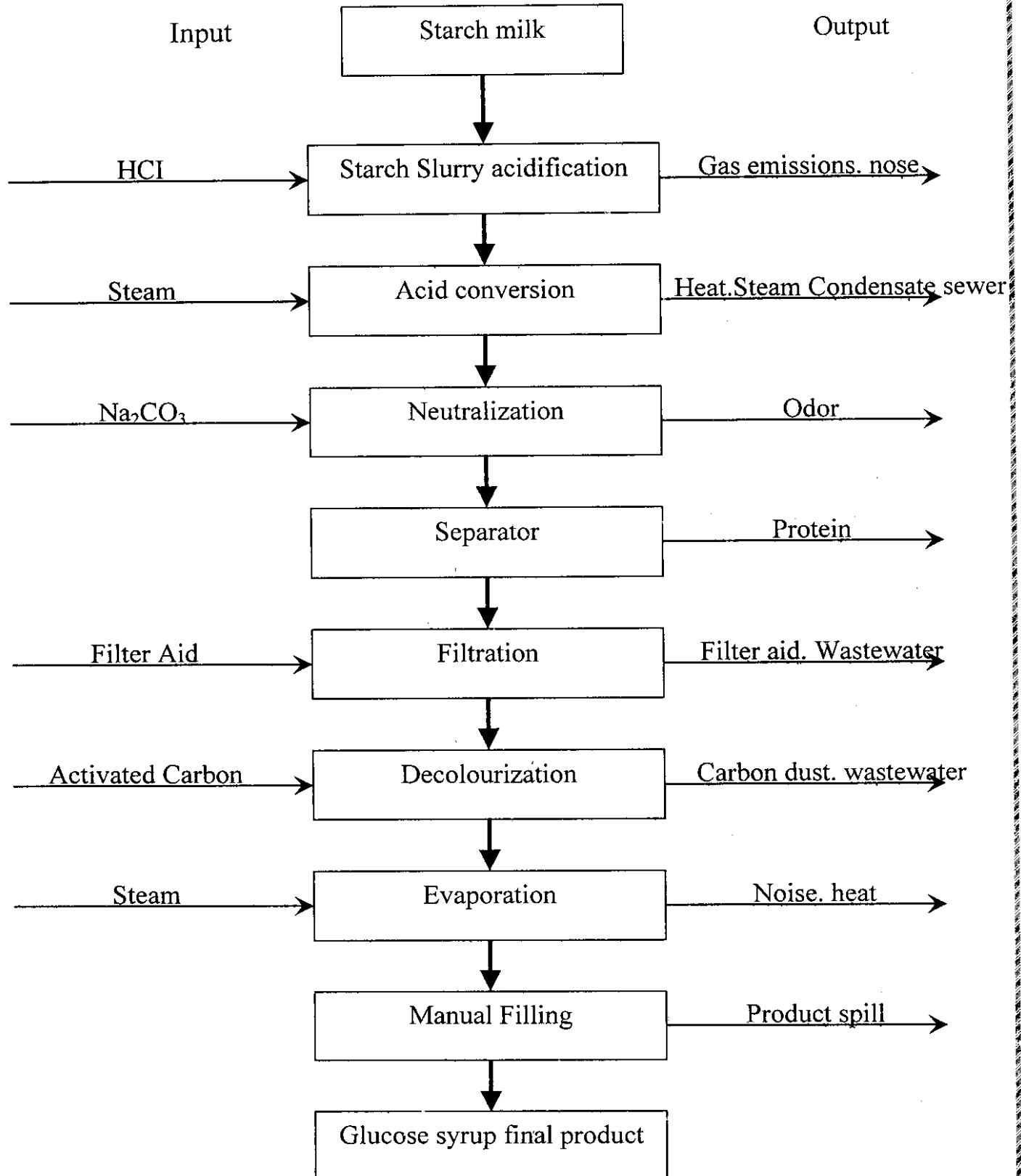
- ١٠٥ مخلفات صلبة: فى اعمال الانشاء للمصنع نوعيتها: أخشاب - حديد - صاج
كميتها: ٢٠١ طن طرق التخلص: مقالب عمومية أبو زعبل
٢٠٥ مخلفات سائلة: لا يوجد نوعيتها: لا يوجد
كميتها: لا يوجد طرق التخلص: لا يوجد
٣٠٥ أنبعاثات غازية (دخان - رائحة - مواد عالقة): جميع الانبعاثات الصادرة وهى المواد الناتجة من
الاحلال فى الحدود المسموح بها.
٤٠٥ ضوضاء: فى حدود المسموح بها.

٠٦ وصف تفصيلي لمرحلة التشغيل (ترفق أشكال أو رسومات توضيحية):

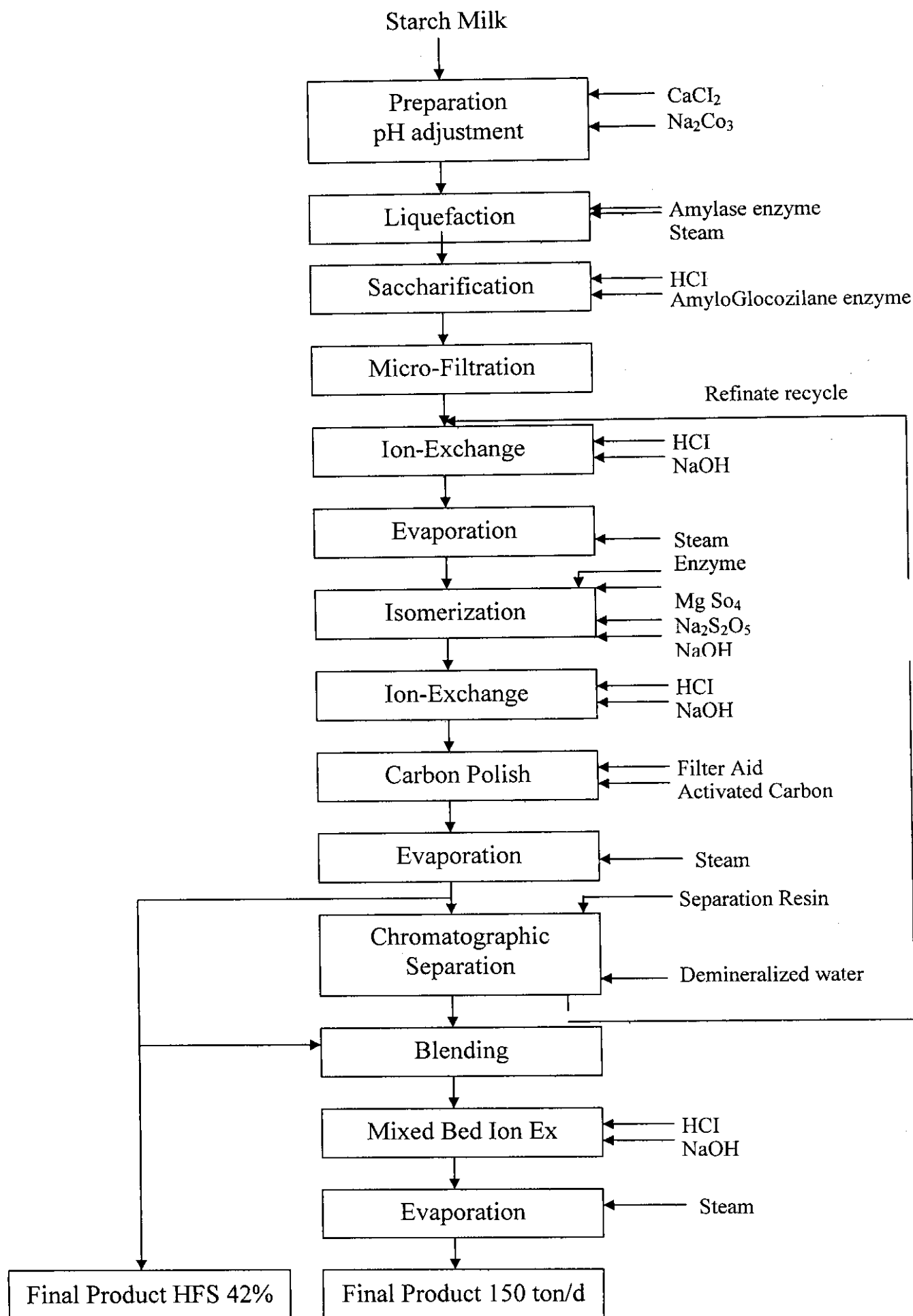
١٠٦ المكونات الرئيسية للمشروع:

خط الإنتاج القديم:

Process Description of Glucose Production:



خط الإنتاج الحديث:



هذه النسخة توزع بالمجان

نموذج التصنيف البيئي (ب) / (ب) Form (B)

■ عيوب الطريقة القديمة (التحليل بالحامض):

- ١- استخدام الحامض وأبخرته تؤدي الى:
 - أ. تطاير ابخرة الحامض وتلوث بيئة العمل.
 - ب. تعرض العاملين لأبخرة الحامض.
 - ج. خطورة نقل وتداول الحامض وتعرض العاملين للمخاطر.
 - د. تلف لوحات التحكم وتآكل المعدات من أبخرة الحامض.
- ٢- زيادة استهلاك الطاقة للتصنيع بهذه الطريقة.
- ٣- زيادة معدل الضوضاء والوطأة الحرارية.
- ٤- زيادة معدل استخدام المياه المستخدمة في الصناعة.
- ٥- استخدام مواد مساعدة ملوثة للبيئة مثل الفحم المنشط وما يمثله من زياده أحمال على محطة المعالجة البيولوجية.
- ٦- انخفاض جودة المنتج النهائي بالمقارنة بالطريقة الحديثة.
- ٧- كبر مساحة الأرض المستخدمة للصناعة بهذه الطريقة.

■ مميزات الطريقة الجديدة (التحليل بالانزيم)

- ١- طريقة نظيفة لا ينتج عنها أبخرة أو غازات ضاره بالبيئة أو صحة العاملين.
- ٢- أمان نقل وتداول الانزيمات وعدم خطورتها على العاملين.
- ٣- انخفاض معدل استهلاك الطاقة
- ٤- انخفاض الضوضاء والانبعاثات والوطأة الحرارية.
- ٥- انخفاض معدل استخدام المياه في التصنيع.
- ٦- استبدال المواد المساعدة بأخرى صديقة للبيئة مثل احلال الراتنجات للتبادل الايوني بدلاً من الفحم المنشط.
- ٧- صغر مساحة الارض المقام عليها المشروع.
- ٨- ارتفاع جودة المنتج النهائي.

مصدرها: شبكات كهرباء القليوبية

٣٠٦ الطاقة الكهربائية المستخدمة: ٤٠ ك وات

٤٠٦ المواد الخام: الرئيسية : لبن النشا

المساعدة : راتنجات تبادل أيوني - مساعد ترشيح

٥٠٦ البدائل المأخوذة في الاعتبار للمواد الخام المستخدمة: استخدام راتنجات التبادل الأيوني بدلاً من الفحم المنشط.

٦٠٦ اسباب اختيار التكنولوجيا المستخدمة:

تكنولوجيا صديقة للبيئة وحديثة كذلك لا ينتج عنها انبعاثات غازية او صرف سائل ملوث وانخفاض معدلات الضوضاء والوطأة الحرارية الناتجة عن استخدام الصناعة القديمة بالحامض وكذلك الإقلال من معدل استهلاك المياه ٤٠%.

٧٠٦ العمالة المتوقعة واماكن اقامتهم: عشرون عامل

شبرا الخيمة - مسطرد - المطرية - الحامدية

٨٠٦ نوع ومصادر الوقود: غاز طبيعي معدلات الاستهلاك: ٤٠٠٠٠ م٣/يوم

٩٠٦ مصادر المياه: ترعه الاسماعيلية معدلات الاستهلاك: ٩٠ م٣/ساعة

يوجد بالشركة المقامة منذ عام ١٩٤٥ محطة مياة لترويق وترشيح ومعالجه المياه من ترعة الاسماعيلية لإغراض الصناعة.

٧. المخلفات ومعالجتها وطرق التخلص منها:

(توضح المعايير المتوقعة للانبعاثات الغازية ومياه الصرف بعد المعالجة)

١٠٧ المخلفات السائلة:

الصرف الصحي: يوجد شبكة صرف صحي بالشركة ويتم الصرف على شبكة الصرف العمومية.

معدل الصرف : ٣ م٣/يوم

طرق التخلص: شبكة عمومية

الصرف الصناعي: يوجد محطة معالجة بيولوجية لمعالجة الصرف الصناعي قبل الصرف على الشبكة العمومية لهيئة الصرف وتبلغ طاقتها ٨٠٠ م٣/يوم لمعالجة الصرف الصناعي لخطى انتاج النشا والجلوكوز معاً.

معدل الصرف : ١٥٠٠ م٣/يوم

التحليل المتوقع للصرف الصناعي: مطابق للقانون.

طرق التخلص من الصرف الصناعي (يختار احد البدائل التالية):

- () - على شبكة البلدية مباشرة
- (✓) - توجد وحدة معالجة للصرف الصناعي خاصة بالنشاط ، ثم يصرف على الشبكة
- () - يرفق كتالوج خاص بوحدة المعالجة المستخدمة ومعايير الصرف الناتج عن وحدة المعالجة
- () - يجمع فى بياره بدون معالجة ويتم كسحه
- () - يتم الصرف على مسطح مائى مع بيان معايير ومعدل الصرف واسم السطح

خطوات المعالجة البيولوجية

حيث تتجمع بها الصرف الصناعي للمصنع قبل المعالجة (صرف النشا-صرف الجلوكوز)

للتخلص من المواد الصلبة الموجودة بالمياه

لحجز أى مواد عالقة بمياه الصرف

حيث يضاف محلول الجير المطفى + البوليمر الصناعي + محلول كلوريد الحديدك

البيارة S1

عدد (٢) هيدروسيلىكون

عدد (٢) مصفاة

عدد (٢) حوض مزج سريع

عدد مزج بطئ

عدد (٢) حوض ترسيب ابتدائي

عدد (٢) حوض تهوية (مرحلة أولى)

عدد (٢) حوض ترسيب نهائى (مرحلة أولى)

عدد ٢ حوض تهوية (مرحلة ثانية)

عدد ٢ حوض ترسيب نهائى (مرحلة ثانية)

الصرف النهائى على شبكة الصرف الصحى

حيث يتم التخلص من الرواسب المتكونة فى اسفل الحوضين إلى

حيث يتم سحب الرواسب المتكونة إلى

حيث يتم سحب الرواسب المتكونة إلى

لتركيز الرواسب ثم التخلص منها

عدد ٢ ديكاتر

البيارة S3

البيارة S3

تحتوى على بكتريا تقوم بالمعالجة البيولوجية مع وجود مواسير هواء فى الأحواض

بحيث يكون مطابق لقوانين البيئة من حيث الـ PH والـ COD و الـ BOD والـ TSS

هذه النسخة توزع بالمجان

نموذج التصنيف البيئى (ب) / Form (B)

ملوثات هواء باستخدام تكنولوجيا استخدامات الأنزيمات بدل من استخدام الأحماض.

٣٠٧ المخلفات الصلبة والخطرة:

طرق النقل والتداول والتخزين:

جميع المخلفات الصلبة الناتجة غير خطرة حيث انها نواتج العملية الانتاجية من انتاج الجلوكوز من لبنا النشا

التخلص من المخلفات (مدفن - متعهد - أخرى):

يتم نقل المخلفات الغير خطرة حيث لا يوجد مصدر للمخلفات الخطرة أما عن طريق البيع او النقل الى المقالب المعتمدة بأبو زعل.

٨- تحليل مبدئي للآثار البيئية اثناء مرحلة التشغيل والتخفيف من الآثار البيئية لها:

١٠٨ تأثير المشروع على نوعية الهواء:

لا يوجد تأثير على نوعية الهواء بل سبب يحسن من الهواء فى منطقة الشركة باستبدال وتعديل خطوط الانتاج.

٢٠٨ تأثير المشروع على نوعيه ووفره المياه:

سوف يقل معدل استهلاك المياه من ٨٠م٣/ساعة الى ٦٠م٣/ساعة الذى يوفر ٢٥% من استهلاك المياه.

٣٠٨ نوعية التربة: (تأثير المشروع على نوعية وخصوبة التربة)

لا يوجد تأثير على نوعية أوخصوبة التربة.

٤٠٨ التلوث البصرى:

سوف يحسن المشروع من الرؤية البصرية باستخدام معدات ضوئية منظمة.

٥٠٨ الضوضاء :

لا يوجد اى تلوث بالضوضاء

٦٠٨ أى تأثيرات أخرى محتملة أو هامة ناتجة عن هذا النشاط: لا يوجد

٧٠٨ وصف لأية وسائل أخرى لتخفيف الآثار السلبية للمشروع لم يتم ذكرها سابقاً:

١- اعداد السجل البيئى ٢- الرصد الذاتى ٣- اتباع القوانين البيئية

٨٠٨ الاحتياطات المتخذة بشأن صحة بيئة العمل وامان العاملين وتسهيلات مكافحة الحريق:

اتباع قوانين البيئة وامان العاملين الدفاع المدنى والحريق.

إقرار

تَعْدِيل لَاحِق سَيِّمَ إِخْطَار جِهَاز شُؤْن الْبَيِّئَةِ فِي حِينِهِ.

وهذا اقرار مني بذلك

الـمـة: _____ م / محمد محمد علي

رقم البطاقة/ الرقم القومي/ جواز السفر: ١٢.٢.٩٢

صفتہ : سید احمد رضا

التاريخ: ٢٠١٤ / ٢ / ٢٠

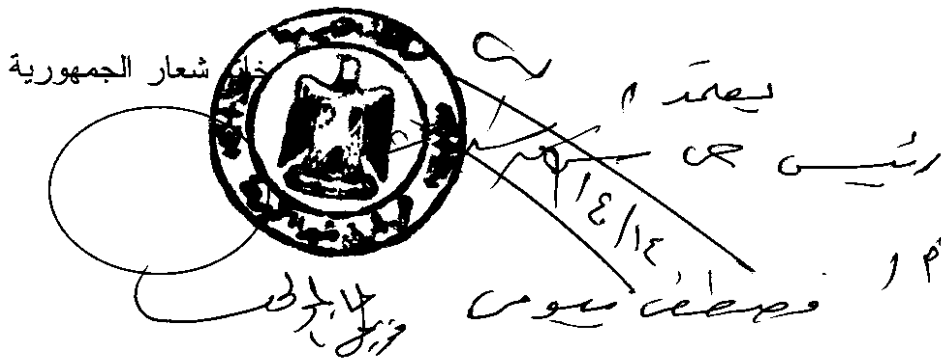
بيانات تملأ بمعرفة الجهة الإدارية المختصة أو المانحة للترخيص

اعتماد الجهة الإدارية:

الاسم : محمد

الوظيفة : مدير عام

التوقيع : _____



١ - حريضة مساحية معتمده

٣- القوانين والتشريعات التي تخضع لها المنشأة

٤- تحاليل مياه الصرف الناتج

٥- خط الطوارئ والحريق

٦- رخصة تشغيل الشركة حتى آخر تجديد.

٧- كاتالوجات خط الانتاج الجديد

وصف لمراحل إنتاج الجلوكوز بالطريقة القديمة (الحامض)

- ١- يتم تحميض لبن النشا لخفض رقم الأس الهيدروجيني pH عن طريقة حامض HCl ٣٣% إلى ١.٨
pH تقريبا .
- ٢- يتم إدخال النشا المحصى إلى ماكينة المحول والتي في وجود البخار والضغط يتم شراب جلوكوز ٤٠%
٣- يتم عمل معادلة للمنتج ورفع pH من ١.٨ إلى ٤.٨ تقريبا .
- ٤- دخول المنتج إلى فزاز فصل البروتين .
- ٥- يتم عمل ترشيح للمنتج بواسطة مساعد ترشيح وفحم منشط وذلك لاختزال الألوان غير المرغوبة في
المنتج .
- ٦- مرحلة تركيز شراب الجلوكوز لرفع التركيز من ٤٠% إلى ٨٢% .

وصف مراحل إنتاج الجلوكوز بالطريقة الحديثة (الأنزيم)

- (١) تجهيز لبن النشا وضبط رقم pH وإضافة الأنزيم .
- (٢) إضافة الأنزيم ومعه البخار وفترة تحضين يتم التحليل للنشا إلى الجلوكوز .
- (٣) مرحلة تحديد نسبة السكريات في الجلوكوز عن طريقة أنزيم آخر .
- (٤) مرحلة اختزال الألوان وتتم عن طريق راتنجات للتبادل الأيوني يتم فيها اختزال الألوان .
- (٥) مرحلة التركيز لتركيز شراب الجلوكوز إلى النسبة المطلوبة الأولية .
- (٦) عملية polish والغرض منها إعطاء المظهر المائي الراقق للمنتج .
- (٧) عملية تركيز مرة أخرى لرفع تركيز شراب الجلوكوز إلى النسبة النهائية المطلوبة .

Design and actual analysis to and from Existing Treatment Plant

Parameter	Actual Influent analysis (August - 2008)	Design Influent analysis	Actual Effluent analysis (July - 2008)	Design Effluent
pH	4.2	4	7.4	6-10
T.S.S, mg/l	3500	485	1200	339
COD, mg/l	7400	4858	2000	700

Level of HCl Emission Work Environment

Location	Emission level (ppm)	Law 4/1994 Limit (ppm)
Around HCl tanks	15	5
Inside the production plant	5	
Around Convertors	15	

WW emissions

Parameters	After the glucose unit (Average)	Before the project (ton/yr)	After the project (ton/yr)	Reduction %
pH	---			
S.S	1400 mg/l	655.2	226.8	65
COD	8970 mg/l	4,680	1,620	65

Steam Boilers Stack Emissions

Parameters	Before Emission (mg/l)	After Emission (mg/l)
Excess O ₂	14.81%	-
CO	201	250
CO ₂	3.51%	-
SO ₂	2.6	3400
NO _x	15.13	300

Previous Chemical Analysis of Glucose Waste Effluent

April 2004

Parameter	Minimum	Maximum
pH	3	5.2
Total suspended solids(mg/L)	840	1344
Chemical Oxygen demand(COD, mg/L)	9300	10000
Biological Oxygen demand (BOD,MG/l)	6304	6800
Oil& Grease (mg/L)	44	56

Recent Chemical Analysis of Glucose Waste Effluent

29 – 31 January 2008

Parameter	Minimum	Average	Maximum
pH	5.9	-	11.8
T.S.S(mg/L)	690	1400	2660
COD(mg/L)	4970	8970	11580

Noise level analysis

Source	Noise level (dBA)	Exposure Time
1. Packing	97	90 for 8 hrs
2. Filters	98	
3. Centrifuge	103	
4. Evaporator	101	
5. Converter	102	



المركز القومي لدراسات السلامة والصحة المهنية وتأمين بيئة العمل
NATIONAL INSTITUTE OF OCCUPATIONAL SAFETY & HEALTH

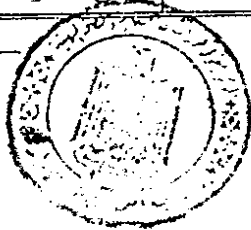
تابع النتائج النهائية

لقياسات مستوى شدة الضوضاء الخاصة بالخدمة الميدانية

للشركة المصرية لصناعة النشا والجلوكوز فرع مسطرد

ملاحظات	الحد المسموح به خلال ٨ ساعات عمل مستمر	مستوى شدة الضوضاء بالديسيل	أماكن القياس
في الحدود المسموح بها	٩٠	٩٠,١	عند الفراغات وداخل العتير :
أعلى من الحدود المسموح بها		٩١,٢	- بداية القسم
أعلى من الحدود المسموح بها		٩٢,١	- ماكينة (٤)
أعلى من الحدود المسموح بها		٩٣,٨	- ماكينة (٣)
في الحدود المسموح بها		٩٠	- ماكينة (٢)
			- ماكينة (١)
في الحدود المسموح بها		٨٤,٥	مصنع الجلوكوز :
في الحدود المسموح بها		٨٦,٦	مكان وقوف العمال في الأماكن
في الحدود المسموح بها		٨٤	التالية :
في الحدود المسموح بها		٨٧	- عند القلاب رقم (٢٦)
في الحدود المسموح بها		٨٣	- عند القلاب رقم (٢٨)
في الحدود المسموح بها		٨٧	- عند القلاب رقم (٦)
في الحدود المسموح بها		٨٧	- عند القلاب رقم (٢٥)
في الحدود المسموح بها		٨٣	- عند القلاب رقم (٢٠)
في الحدود المسموح بها		٨٧	- بجانب فراز التيروتين والدهون

٢٢٠٨



تليفون : ٦٢٣٩٢٦٥ - ٦٢٣٩١٧٦ - ٦٢٣٩١٧٧ فاكس : ٢٢٠٨٠ ب. ب. ٢٢٠٨٠ بريد الحرية - مصر الجديدة - القاهرة

L: (202) 6239265 / 6205061 Fax: (202) 6239176 / 6239177 P.O. Box : 2208 El Horreya Heliopolis - Cairo - Egypt

E- mail : niosh@idsc.net.eg

http://www.niosh.gov.eg



المركز القومي لدراسات السلامة والصحة المهنية وتأمين بيئة العمل
NATIONAL INSTITUTE OF OCCUPATIONAL SAFETY & HEALTH

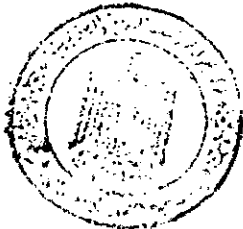
تابع النتائج النهائية

لقياسات مستوى شدة الضوضاء الخاصة بالخدمة الميدانية

للشركة المصرية لصناعة النشا والجلوكوز فرع مسطرد

ملاحظات	الحد المسموح به خلال ٨ ساعات عمل مستمر	مستوى شدة الضوضاء بالديسيل	اماكن القياس
			<u>غير المراحل البخارية :</u>
أعلى من الحدود المسموح بها	٩٠	٩٦	- عند منشأ التقطيع
أعلى من الحدود المسموح بها		٩٤	- عند خزان توزيع البخار
في الحدود المسموح بها		٨٦	- عند اسرجل الأمانى (١)
أعلى من الحدود المسموح بها		٩٦	- عند اسرجل رقم (٢)
في الحدود المسموح بها		٨٦	- خلف لاسرجل رقم (٢)
في الحدود المسموح بها		٨٩	- في المسر بين المراحل
			<u>الورشه السكاتيكية :</u>
في الحدود المسموح بها		٨٦	- بجانب المنص الكهربائى
في الحدود المسموح بها		٨٣	- عند عامر المخروطة
في الحدود المسموح بها		٧٥	- فى وسط الثعنبر
في الحدود المسموح بها		٨١	- فى ورشه مسامير الجنش
في الحدود المسموح بها		٦٦	- فى ورشه لف المواير لفا يدويا
في الحدود المسموح بها		٨٩	- بجوار ديسك قطعية

مسترد
م/ كرمه شاور



تليفون : ٦٢٣٩٢٦٥ - ٦٢٣٩١٧٦ - ٦٢٣٩١٧٧ فاكس : ٢٢٠٨٠ بريد الحرية - مصر الجديدة - القاهرة

Tel.(202) 6239265 / 6205061 Fax: (202)6239176 / 6239177 P.O) Box : 2208 El Horreya Heliopolis - Cairo - Egypt

E- mail : niosh@idsc.net.eg

http://www.niosh.gov.eg

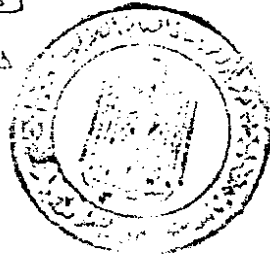


المركز القومي لدراسات السلامة والصحة المهنية وتأمين بيئة العمل
NATIONAL INSTITUTE OF OCCUPATIONAL SAFETY & HEALTH

تابع النتائج النهائية لقياس تركيز
الغازات والأبخرة الخاصة بالخدمة الميدانية
للشركة المصرية لصناعة النشا والجلوكوز
(مستورد)

ملاحظات	الحد الأقصى المسموح به (جزء/ مليون جزء هواء) حد التعرض لمدة ٨ ساعات يومياً	درجة التركيز جزء/مليون جزء هواء	نوع القياس	مكان القياس
في الحدود المسموح بها في الحدود المسموح بها في الحدود المسموح بها في الحدود المسموح بها أعلى من الحدود المسموح بها	٢	أقل من ٠,٥ أقل من ٠,٥ ٠,٧ ٠,٥ ٢,٥	ثنائي أكسيد الكبريت	عند التماسات أثناء سير الجنين عند العصابات : - كونيكل الكباسات - أمام الكونيكل - خلف الكونيكل - بين عدد (٢) كونيكل - منتصف العنبر
أعلى من الحدود المسموح بها في الحدود المسموح بها	٢ ٢	٢,٥ ١,٣	ثنائي أكسيد الكبريت ثنائي أكسيد الكبريت	عند طرأحين الكونداكس: - طاحنة رقم (٣) - طاحنة رقم (٤)

د/ محمد يوسف إسماعيل
د/ إسماعيل





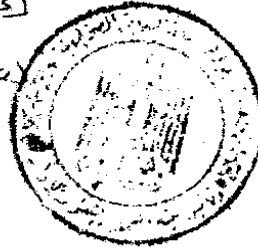
المركز القومي لدراسات السلامة والصحة المهنية وتأمين بيئة العمل
NATIONAL INSTITUTE OF OCCUPATIONAL SAFETY & HEALTH

تابع النتائج النهائية لقياس تركيز
الغازات والأبخرة الخاصة بالخدمة الميدانية
للشركة المصرية لصناعة النشا والجلوكوز
(مسطرد)

مكان القياس	نوع القياس	درجة التركيز جزء/ مليون جزء/ هواء	الحد الأقصى المسموح به (جزء/ مليون جزء هواء) حد التعرض لمدة ٨ ساعات يومياً	ملاحظات
غير المحجورات : محور ٨٦	أبخرة حمض الهيدروكلوريك	١٥	٥ (الحد السفلي)	أعلى من الحدود المسموح بها
مصنع الجلوكوز : يجوز التأكيد أثناء إضافة الحمض في منتصف العنبر - بجوار تلك	أبخرة حمض الهيدروكلوريك أبخرة حمض الهيدروكلوريك	٥ ١٥	٥ (الحد السفلي) ٥ (الحد السفلي)	في الحدود المسموح بها أعلى من الحدود المسموح بها

٥ / ٨٦ / ١٥

بجوار تلك

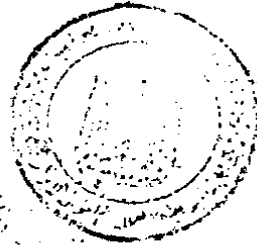


النتائج النهائية لقياس التلوثات المداخن
بالشركة المصرية لصناعة للنشا والخلوكوز
(مسطرد)

مكان القياس	نوع القياس	درجة التركيز	الحد الأقصى المسموح به	ملاحظات
- عند المراحل البخارية - مدخنة رقبم (3) (الوقود غاز طبيعي)	أوكسجين	14.81%		
	أول أكسيد الكربون	201.25 مجم/م ³	250 مجم/م ³	في الحدود المسموح بها
	ثاني أكسيد الكربون	3.51%		
	ثاني أكسيد الكبريت	2.6 مجم/م ³	3400 مجم/م ³	في الحدود المسموح بها
	أوزون أكسيد النيتروجين	14.76 مجم/م ³		
	ثاني أكسيد النيتروجين	0.376 مجم/م ³		
	NOx أكسيد النيتروجين	15.136 مجم/م ³	300 مجم/م ³	في الحدود المسموح بها

٤٨ / ٢٠٠٨ / ٢٤

٤٨ / ٢٠٠٨ / ٢٤



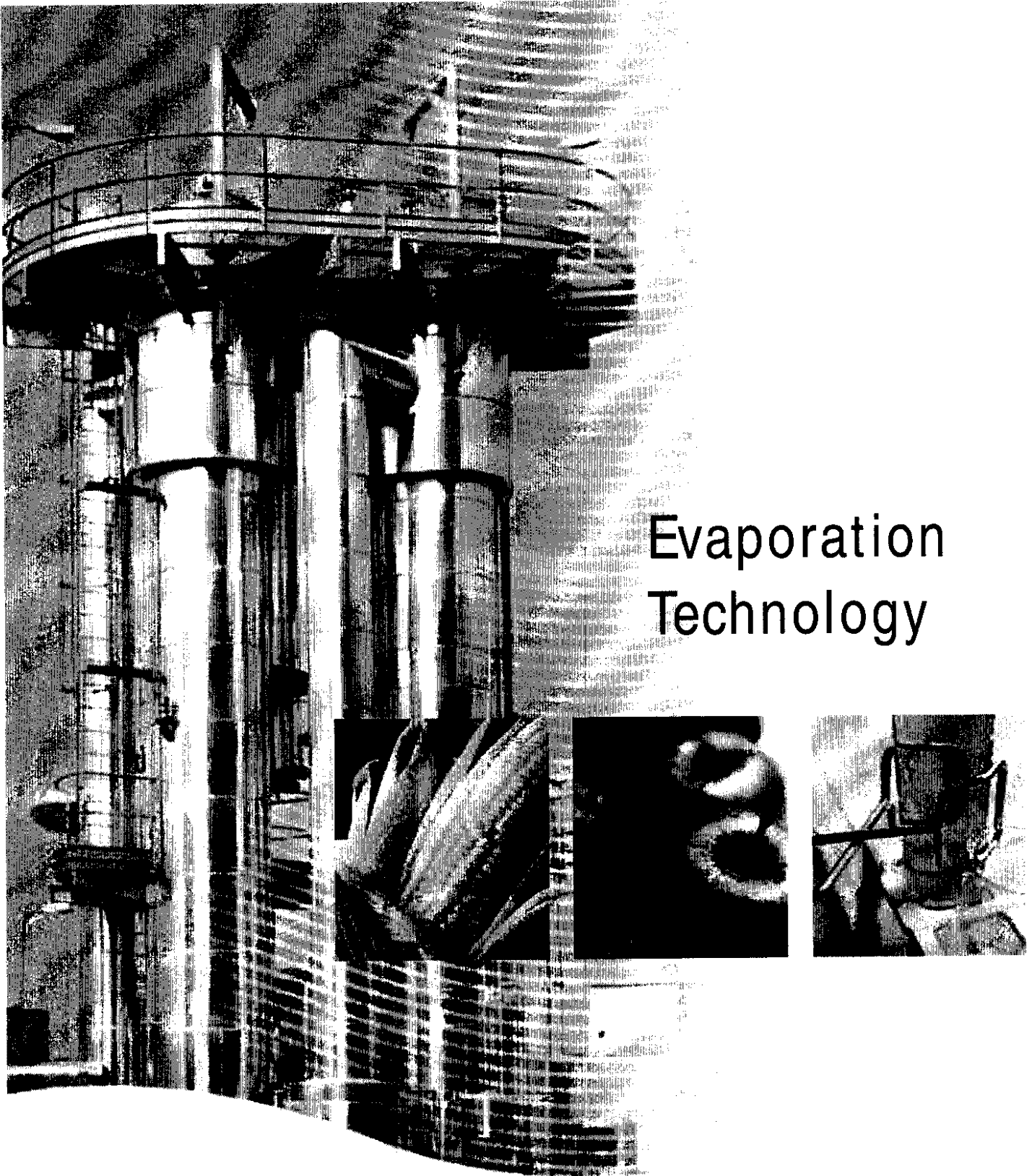


Process Engineering
Division

GEA Wiegand
GmbH

GEA Evaporation Technologies

Evaporation Technology



Evaporation Technology

Evaporation plants are used as a thermal separation technology, for the concentration or separation of liquid solutions, suspensions and emulsions.

A liquid concentrate that can still be pumped is generally the desired final product. Evaporation may however also aim at separating the volatile constituents, or distillate, as would be the case in a solvent separation system. During these processes, it is usual that product qualities are maintained and preserved.

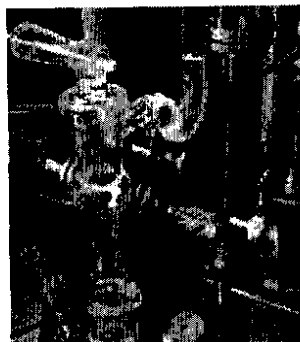
These, together with many other requirements result in a wide variety of evaporator types, operating modes and arrangements.

GEA Wiegand has substantially contributed to the development of evaporation technology. The first Wiegand evaporator, built in 1908, was a patented multiple-effect circulation evaporator. This concentrated liquids in a gentle and efficient manner in a way unparalleled in its time. It was easy to control and had a compact arrangement.

Further technical developments led to the first Wiegand falling film evaporator, built in 1952, which combined these considerably improved, essential characteristics with new process possibilities, especially in the field of evaporating heat-sensitive products. At the same time, the thermal efficiency of evaporation plants was considerably improved.

Thanks to its advantages, the falling film evaporator has virtually replaced other evaporator types in many fields. Forced circulation and circulation evaporators still have some significance, whereas special types such as spiral tube, counterflow or stirrer evaporators are only used in special circumstances.

Research and Development



Due to ongoing research and development work spanning many decades, and the experience of several thousand installed references, GEA Wiegand continues to provide the broadest technical expertise and the respected ability to offer the best solution for almost any product, evaporation rate, operating condition or application.

GEA Wiegand has its own Research and Development Centre, where numerous laboratory and pilot plants are available for detailed analyses and testing in the field of evaporation and distillation. At the R&D Centre, important physical characteristics such as boiling point elevation, surface tension, solubility and maximum achievable concentration are determined. Certain pilot plants are available as mobile units and can therefore be installed at a customer's site. Data is captured and plant operating behaviour modelled by means of the latest computer programs.

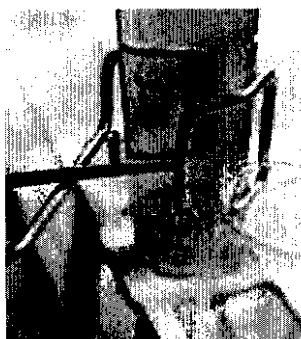
The tests are performed in different types of tubular and plate evaporators and distillation columns. To date, more than 3,000 product categories have been tested through our plants. The alphabetical list of products tested ranges from acetone/alcohol mixtures to zinc dichloride.

Contents

Research and Development	2	Criteria for the Design Selection, Arrangement and	
Reference Products from GEA Wiegand Evaporation Plants	3	Operating Modes of Evaporation Plants	19
Evaporator Types	4	Evaporation Plant Components	19
Special Evaporator Types	11	Measuring and Control Equipment	22
Quantities and Concentration Ratios in Evaporation Plants	14	Manufacture, Transport, Erection, Commissioning	
Energy Efficiency of Evaporation Plants	15	and After-sales Service	23

Reference Products from GEA Wiegand Evaporation Plants

The following list shows groups of products that are successfully concentrated in more than 4.000 GEA Wiegand evaporation plants. Additional products are detailed in our reference lists.



Chemical and Pharmaceutical Industries

Caustic solutions	Caustic soda solution, caustic potash solution
Organic acids	Ascorbic acid, citric acid
Inorganic acids	Phosphoric acid, nitric acid
Saline solutions	Ammonium nitrate, ammonium sulphate, sodium sulphate
Amines	Urea, diethyl amine
Alcohol	Methanol, ethanol, glycerine, glycol, isopropanol
Organic products	Aromatic compounds, acetone, caprolactam water, synthetic glue, aromas
Pharmaceutical solutions	Enzymes, antibiotics, drug extracts, sugar substitutes, sorbitol, sorbose and gluconate
Suspensions	Kaolin, calcium carbonate
Waste water	Process waste water, wash and rinsing water, oil emulsions, etc.

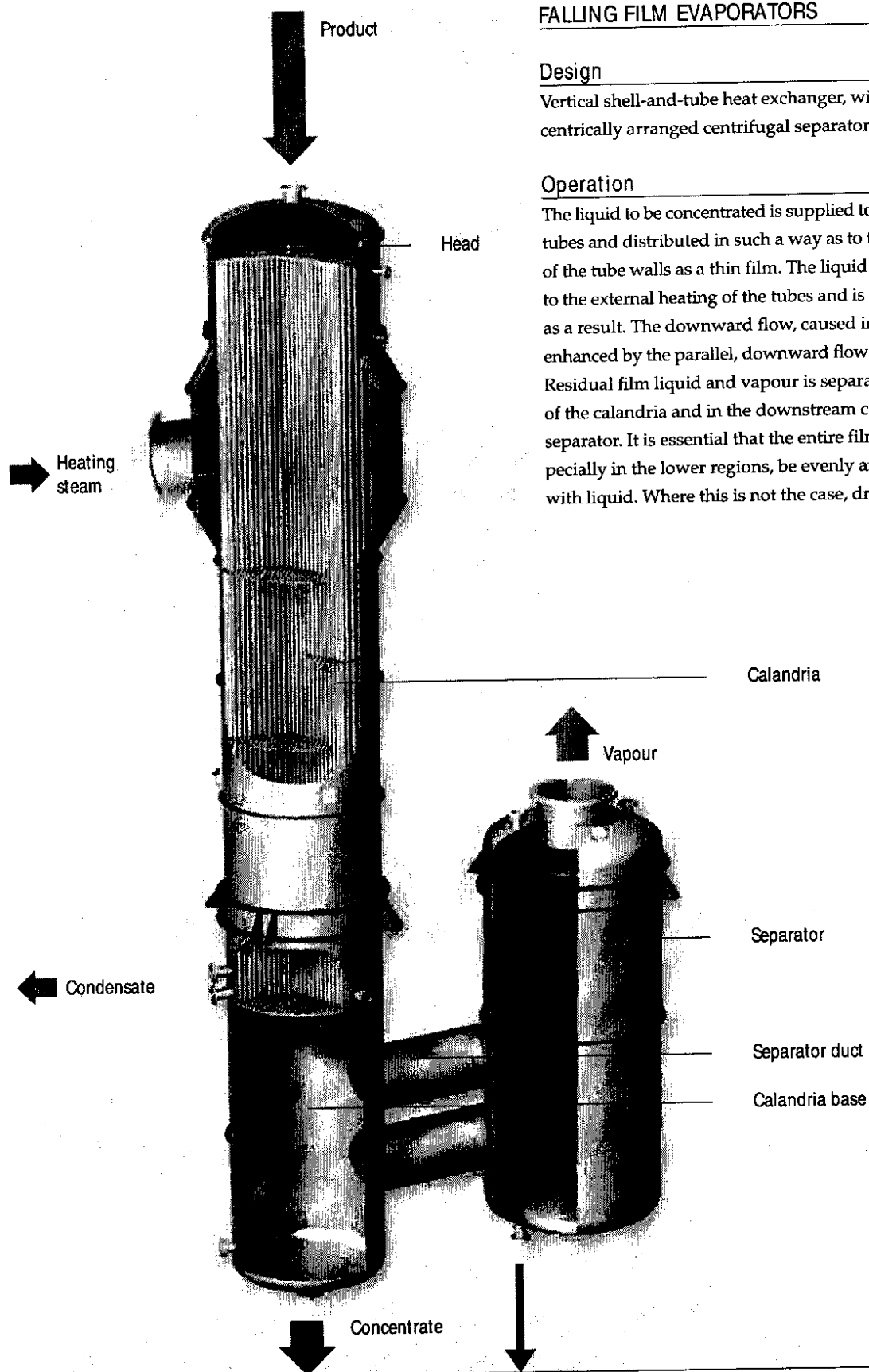
Food and Beverage Industry

Dairy products	Whole and skimmed milk, condensed milk, whey and whey derivatives, buttermilk proteins, lactose solutions, lactic acid
Protein solution	Soya whey, nutrient yeast and fodder yeast, whole egg
Fruit juices	Orange and other citrus juices, pomaceous juice, red berry juice, tropical fruit juices
Vegetable juices	Beetroot juice, tomato juice, carrot juice
Starch products	Glucose, dextrose, fructose, isomerase, maltose, starch syrup, dextrine
Sugar	Liquid sugar, white refined sugar, sweetwater, inulin
Extracts	Coffee and tea extracts, hop extract, malt extract, yeast extract, pectin, meat and bone extract
Hydrolysate	Whey hydrolysate, soup seasoning, protein hydrolysate
Beer	De-alcoholized beer, wort

Organic Natural Products Industry

Fermentation broth	Glutamate, lysine, betain
Glue and gelatine	Technical gelatine, edible gelatine, leather glue and bone glue
Emulsions	Miscella
Extracts	Tanning extract
Stillage	Whisky, corn, yeast, potato stillages, vinasses
Steep water	Corn steep water, sorghum steep water
Stick water	Slaughterhouse waste water, fish stick water, fruit peel press water, beet chips, fibre press water, fibreboard press water
Organic waste water	Wash water, wheat and potato starch effluents, manure
Blood	Whole blood, blood plasma

Evaporator Types



FALLING FILM EVAPORATORS

Design

Vertical shell-and-tube heat exchanger, with laterally or concentrically arranged centrifugal separator.

Operation

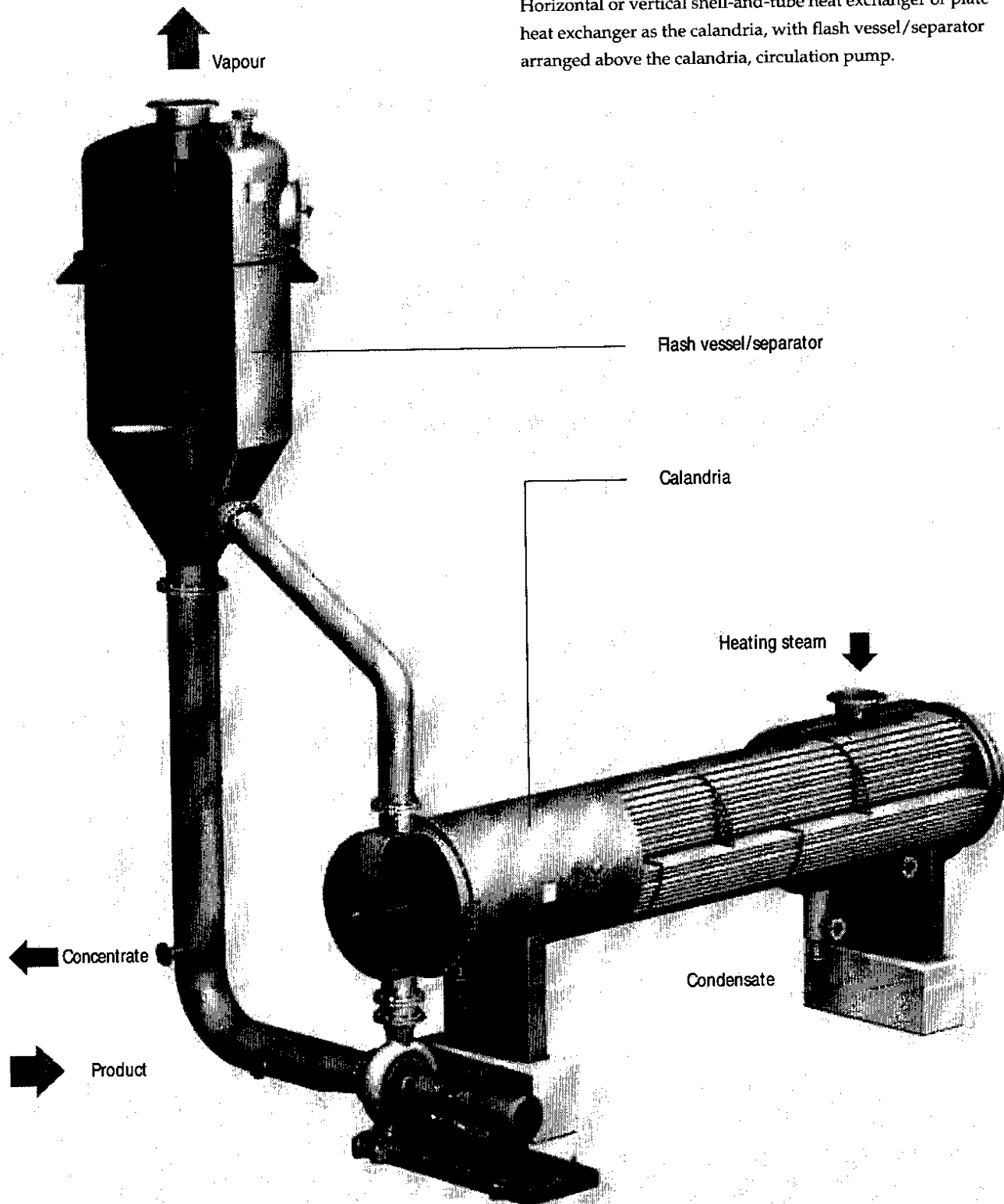
The liquid to be concentrated is supplied to the top of the heating tubes and distributed in such a way as to flow down the inside of the tube walls as a thin film. The liquid film starts to boil due to the external heating of the tubes and is partially evaporated as a result. The downward flow, caused initially by gravity, is enhanced by the parallel, downward flow of the vapour formed. Residual film liquid and vapour is separated in the lower part of the calandria and in the downstream centrifugal droplet separator. It is essential that the entire film heating surface, especially in the lower regions, be evenly and sufficiently wetted with liquid. Where this is not the case, dry spots will result

Evaporator Types

FORCED CIRCULATION EVAPORATORS

Design

Horizontal or vertical shell-and-tube heat exchanger or plate heat exchanger as the calandria, with flash vessel/separator arranged above the calandria, circulation pump.



Operation

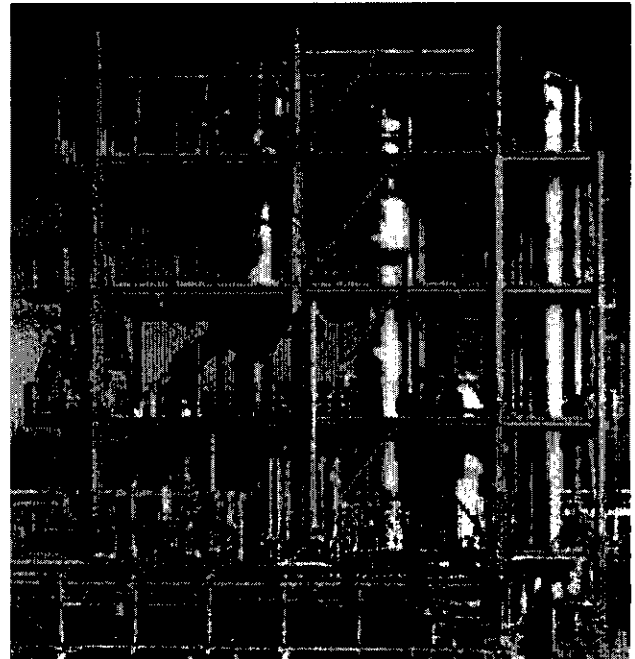
The liquid is circulated through the calandria by means of a circulation pump, where it is superheated at an elevated pressure, higher than its normal boiling pressure. Upon entering the separator, the pressure in the liquid is rapidly reduced resulting in some of the liquid being flashed, or rapidly boiled off. Since liquid circulation is maintained, the flow velocity in the tubes and the liquid temperature can be controlled to suit the product requirements independently of the pre-selected temperature difference.

Particular features

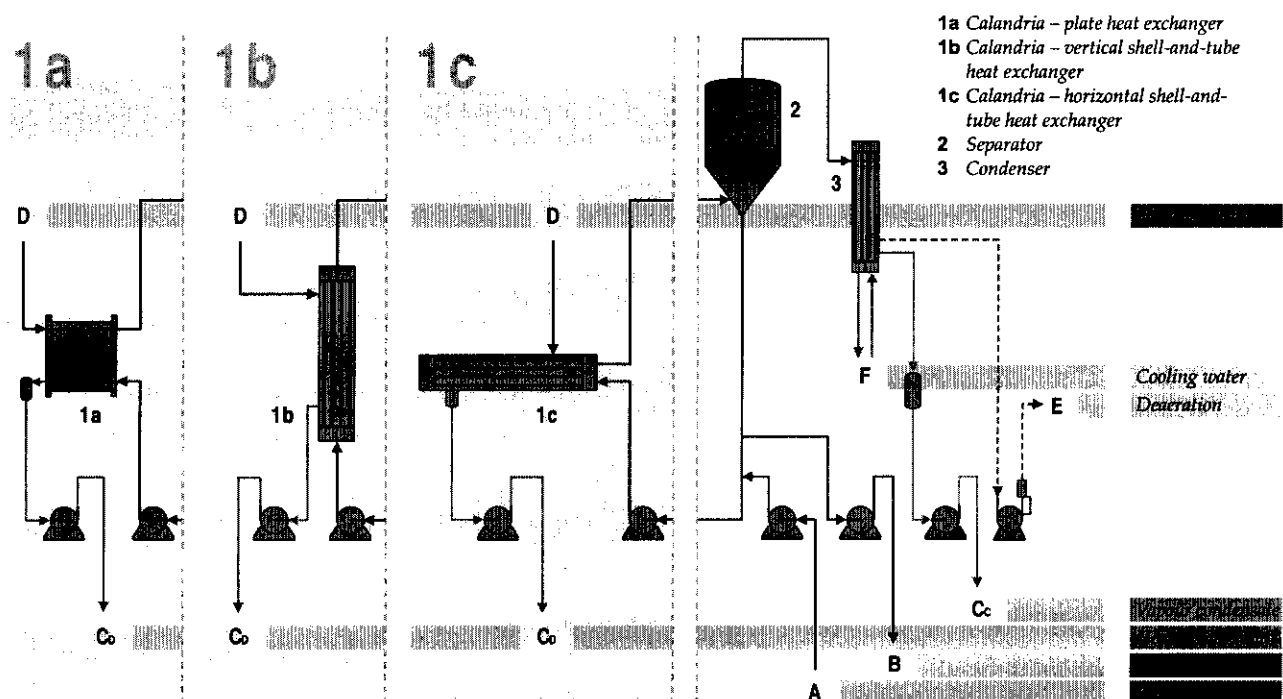
- **Long operating periods** – boiling/evaporation does not take place on the heating surfaces, but in the separator. Fouling due to incrustation and precipitation in the calandria is therefore minimised.
- **Optimised heat exchange surface** – flow velocity in the tubes determined by the circulation pump.

Fields of application

- Liquids with a high tendency for fouling, highly viscous liquids, as the high concentration step in multiple-effect evaporation plants.
- Forced circulation evaporators are optimally suited as crystallising evaporators for saline solutions.



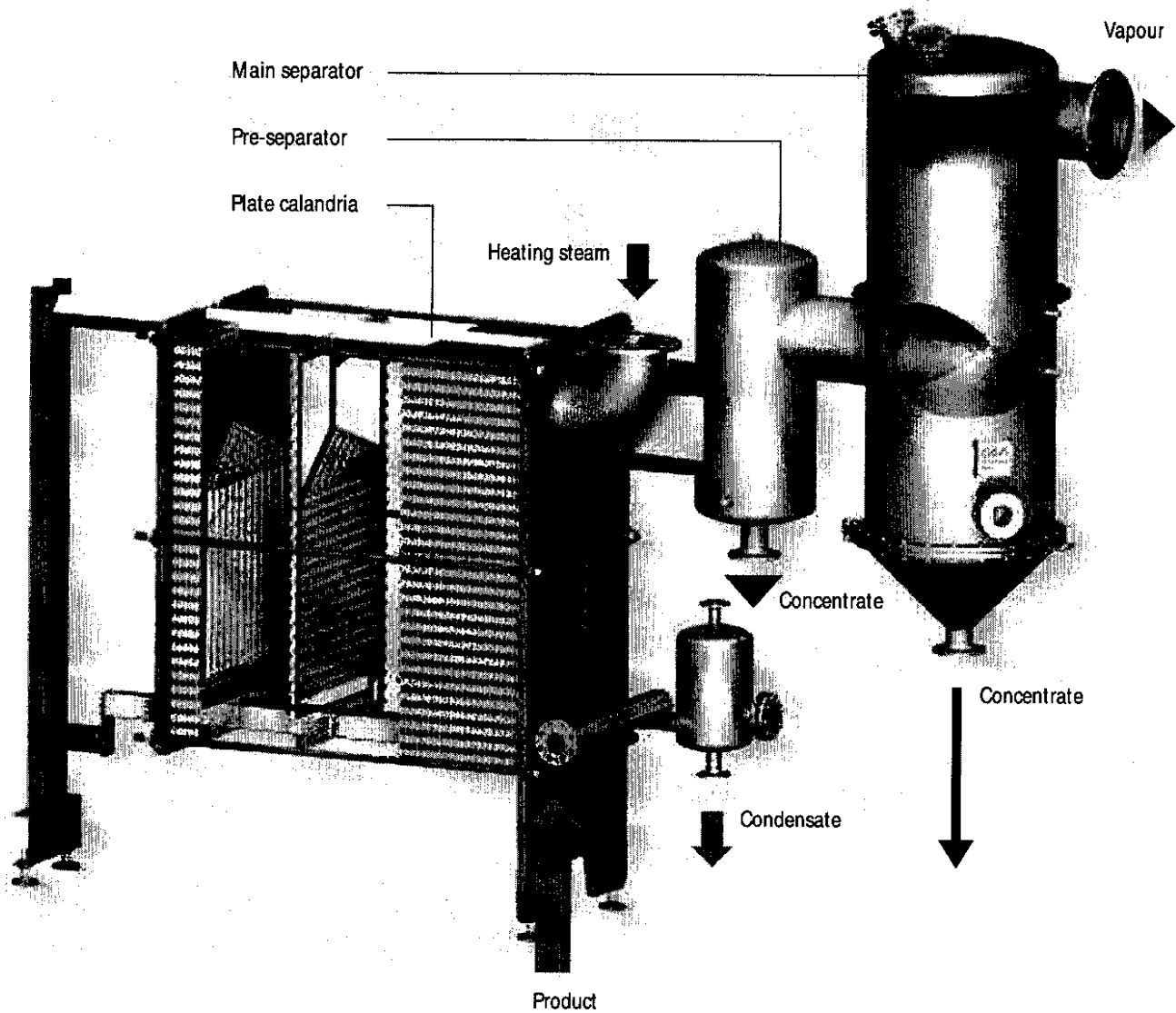
2-effect falling film, forced circulation evaporation plant in counterflow arrangement with downstream system for the purification of vapour condensate by distillation of waste water containing salts and organic compounds. Evaporation rate: 9,000 kg/hr concentrated to 65 % TS



Design

Plate heat exchanger, separator.

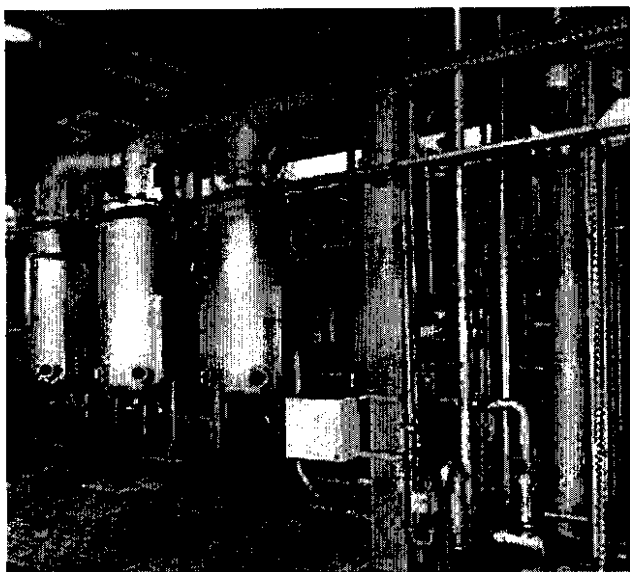
A plate-and-frame configuration employs special plates, with alternate product and heating channels. The plates are sealed by gaskets located within specially designed slots that do not require adhesives. These gaskets can be inserted and removed without special tools.



Operation

Product and heating media are transferred in counterflow through their relevant passages. Defined plate distances in conjunction with special plate shapes generate strong turbulence, resulting in optimum heat transfer.

Intensive heat transfer causes the product to boil while the vapour formed drives the residual liquid, as a rising film, into the vapour duct of the plate package. Residual liquid and vapours are separated in the downstream centrifugal separator. The wide inlet duct and the upward movement ensure optimum distribution over the total cross-section of the heat exchanger.



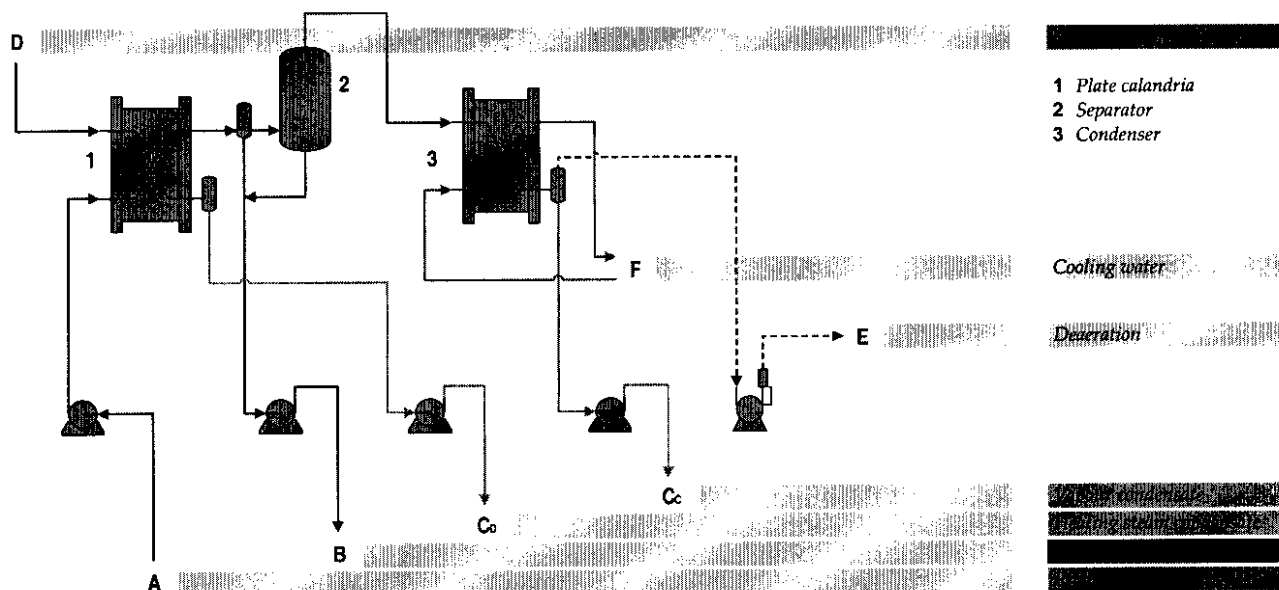
Particular features

- **Use of different heating media** – due to plate geometries, the system can be heated with both hot water as well as with steam.
- **High product quality** – due to especially gentle and uniform evaporation during single-pass operation.
- **Little space required** – due to compact design, short connecting lines and small overall height of max. 3-4 m.
- **Easy installation requiring little time** – due to pre-assembled, transportable construction units.
- **Flexible evaporation rates** – by adding or removing plates.
- **Ease of maintenance and cleaning** – as plate packages can be easily opened.

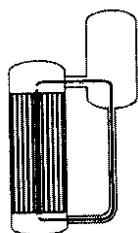
Fields of application

- For low to medium evaporation rates.
- For liquids containing only small amounts of undissolved solids and with no tendency to fouling.
- For temperature-sensitive products, for highly viscous products or extreme evaporation conditions, a product circulation design is chosen.

*Multiple-effect plate evaporation plant for fructose.
Evaporation rate: 16 t/hr*



Evaporator Types



CIRCULATION EVAPORATORS

Design

Vertical shell-and-tube heat exchanger of short tube length, with lateral separator arranged at the top.

Operation

The liquid to be concentrated is supplied to the bottom and rises to the top of the heating tubes in accordance with the "mammoth pump" or rising film principle. Due to the external heating of the tubes the liquid film on the inside walls of the tubes starts to boil releasing vapour. The liquid is carried to the top of the tubes as a result of the upward movement of the vapours.

The liquid is separated from the vapours in the downstream separator and flows through a circulation pipe back into the evaporator, ensuring stable and uniform circulation. The larger the temperature difference between the heating chamber and the boiling chamber, the greater the intensity of evaporation and, consequently, the liquid circulation and heat transfer rates.

Where the boiling chamber of the circulation evaporator is divided into several separate chambers, each one equipped with its own liquid circulation system, the heating surface required for high final concentrations can be considerably reduced compared to an undivided system.

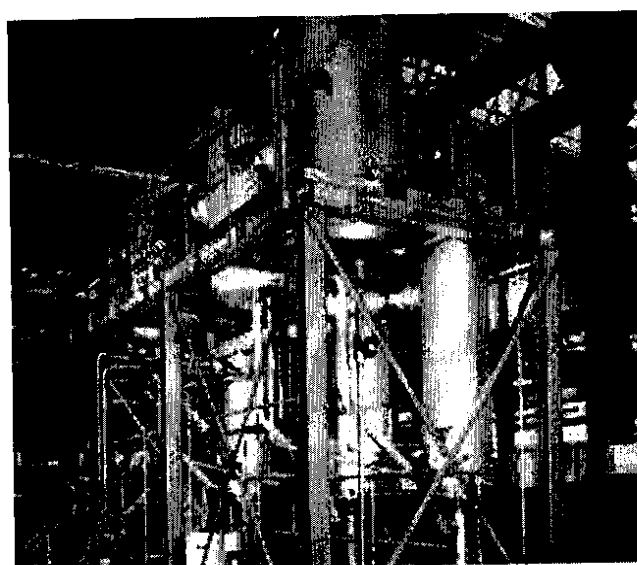
The final concentration is only reached in the last chamber. In other chambers, the heat transfer is considerably higher due to the lower viscosities and boiling point elevations.

Particular features

- **Quick start-up and large specific capacity** – the liquid content of the evaporator is very low due to the relatively short length and small diameter of the heating tubes (1-3 m).

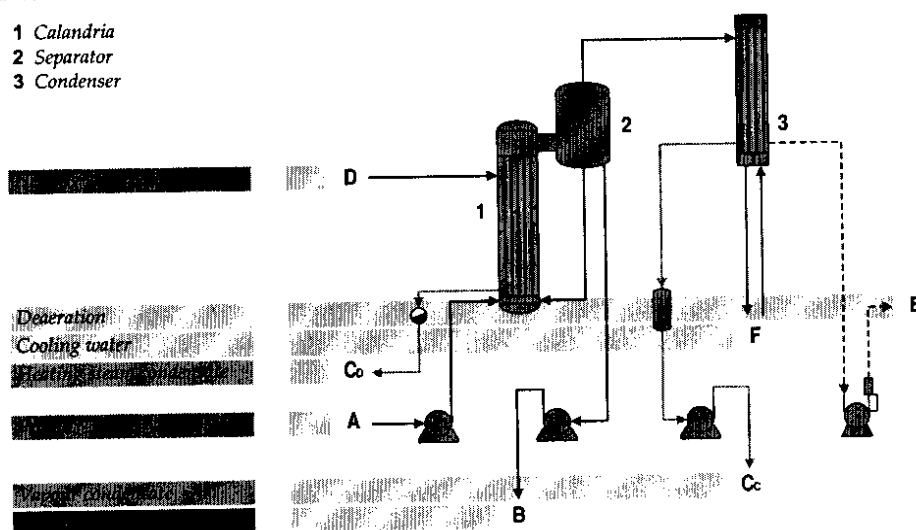
Fields of application

- For the evaporation of products insensitive to high temperatures, where large evaporation ratios are required.
- For products which have a high tendency to foul and for non-Newtonian products, where the apparent viscosity may be reduced by the high velocities.
- The circulation evaporator with divided boiling chamber and top-mounted separator can be used as a high concentrator.

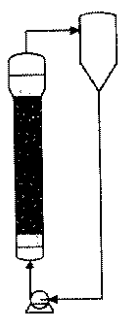


3-effect circulation evaporation plant for glycerine water.
Evaporation rate: 3,600 kg/hr

- 1 Calandria
- 2 Separator
- 3 Condenser



Special Evaporator Types



FLUIDISED BED EVAPORATORS

Design

Vertical fluidised bed heat exchanger (on the tube side solid particles such as glass or ceramic beads, or stainless steel wire particles are entrained in the liquid), flash/vessel separator and circulation pump.

Operation

Same principle as for the forced circulation evaporator. The upward movement of the liquid entrains the solid particles, which provide a scouring/cleaning action. Together with the liquid they are transferred through the calandria tubes. At the head of the calandria, the particles are separated from the liquid and are recycled to the calandria inlet chamber. The superheated liquid is flashed to boiling temperature in the downstream separator and is partially evaporated.

Particular features

- **Long operating periods** – continuous cleaning of the heating surface by the entrained beads and improved heat transfer.

Fields of application

- For products that have high fouling tendencies, where fouling cannot be sufficiently prevented or retarded in standard, forced circulation evaporators.
- For liquids of low to medium, viscosity.



FALLING FILM, SHORT PATH EVAPORATORS

Design

Vertical shell-and-tube heat exchanger equipped with concentrically arranged condenser tubes within the heating tubes and integrated separator in the lower part of the unit.

Operation

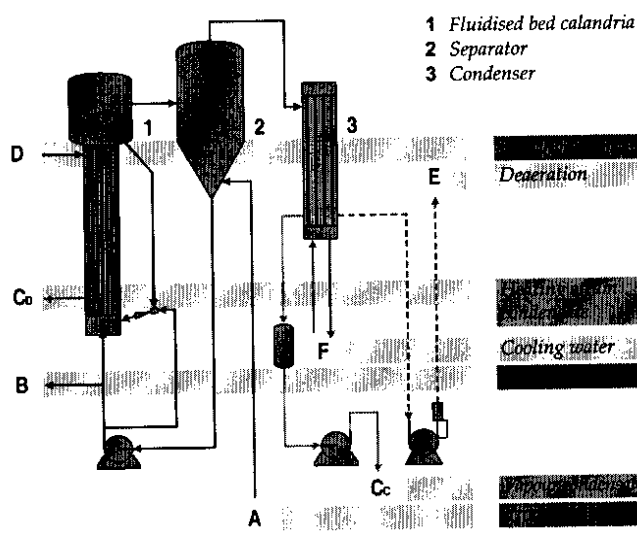
The liquid is evenly distributed over the heating tubes by means of a distribution system and flows as a thin film down the inside walls. The external heating of the tubes causes the liquid film to boil. The vapours formed are condensed as distillate on the external walls of the condensate tubes and flow downwards. Distillate and bottom product are separately kept and discharged from the lower part of the evaporator.

Particular features

- **Particularly gentle product treatment** – due to very low pressure/temperature processing, short product residence times and single pass operation. Distillation possible at vacuum pressures ranging from 1 mbar to below 0.001 mbar. Due to the integrated condenser tubes, there is no vapour flow pressure loss.
- **Optimised design** – no mechanical wear and tear, as the system has no rotating internal parts.
- **Low investment cost.**
- **Also suitable for high evaporation rates.**

Fields of application

- Particularly temperature sensitive, non-aqueous solutions.



Special Evaporator Types



RISING FILM EVAPORATORS

Design

Vertical shell-and-tube heat exchanger with top-mounted vapour separator.

Operation

The liquid to be concentrated is supplied to the bottom and rises to the top in accordance with the "mammoth pump" principle, or rising film principle.

Due to external heating, the liquid film starts to boil on the inside walls of the tubes and is partially evaporated during this process. As a result of the upward movement of the steam bubbles, the liquid is transferred to the top. During the ascent more and more vapours form. The film starts to move along the wall, i.e. the liquid "rises". The vapours and liquid are then separated in the top-mounted separator.

Particular features

- **High temperature difference between heating chamber and boiling chamber** – in order to ensure a sufficient liquid transfer in tubes of a length of 5-7 m and to cause the film to rise.
- **High turbulence in the liquid** – due to the upward movement against gravity. For this reason, rising film evaporators are also suited for products of high viscosity and those with the tendency to foul on the heating surface.
- **Stable high-performance operation** – based on product recirculation within a wide range of conditions.

Fields of application

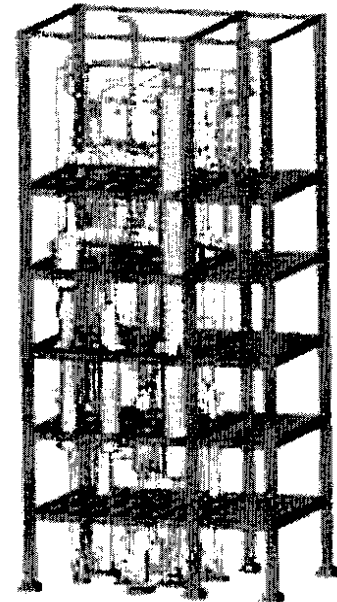
- For large evaporation ratios, for high viscosities and products having a tendency to foul.
- Can be used as a high concentrator in single pass operation based on extremely short residence times.



COUNTERFLOW-TRICKLE EVAPORATORS

Design

Shell-and-tube heat exchanger, lower part of calandria larger than that of e.g. the rising film evaporator, top-mounted separator equipped with integrated liquid distribution system.



Falling film counterflow trickle evaporation plant with rectification unit for olive oil refining

Operation

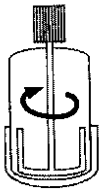
As in falling film evaporators, the liquid is supplied to the top of the evaporator and is distributed over the evaporator tubes, but the vapours flow to the top in counterflow to the liquid.

Particular features

- **Partial distillation** – amounts of volatile constituents contained in the product to be concentrated can be stripped. This process can be enhanced by the supply of an entraining stream, such as steam or inert gas, to the lower part of the calandria.

Fields of application

- This type of evaporator, designed for special cases, is used to enhance the mass transfer between liquid and vapour. If a gas stream is passed in counterflow to the liquid, chemical reactions can be triggered.

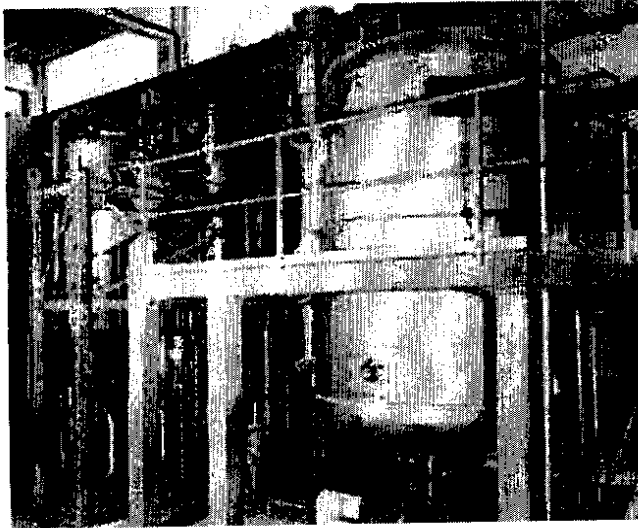


STIRRER EVAPORATORS

Design

External, jacket heated vessel equipped with stirrer.

Stirrer evaporator arranged as a high concentrator for yeast extract. Evaporation rate 300 kg/hr



Operation

The liquid is supplied to the vessel in batches, is caused to boil while being continuously stirred and is evaporated to the required final concentration.

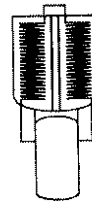
If the evaporated liquid is continuously replaced by thin product, and if the liquid content is in this way kept constant, the plant can be also operated in semi-batch mode.

Particular features

- **Low evaporation rate** – due to small heat exchange surface. For this reason, large temperature differences between the heating jacket and the boiling chamber are required. The product properties permitting, the heating surface can be enlarged by means of additional immersion heating coils.

Fields of application

- For highly viscous, pasty or pulpy products, whose properties are not negatively influenced by a residence time of several hours, or if particular product properties are required by long residence times.
- It can also be used as a high concentrator downstream from a continuously operating pre-evaporator.



SPIRAL TUBE EVAPORATORS

Design

Heat exchanger equipped with spiral heating tubes and bottom-mounted centrifugal separator.

Operation

The liquid to be evaporated flows as a boiling film from the top to the bottom in parallel flow to the vapour. The expanding vapours produce a shear, or pushing effect on the liquid film. The curvature of the path of flow induces a secondary flow, which interferes with the movement along the tube axis. This additional turbulence considerably improves the heat transfer, especially in the case of high viscosities.

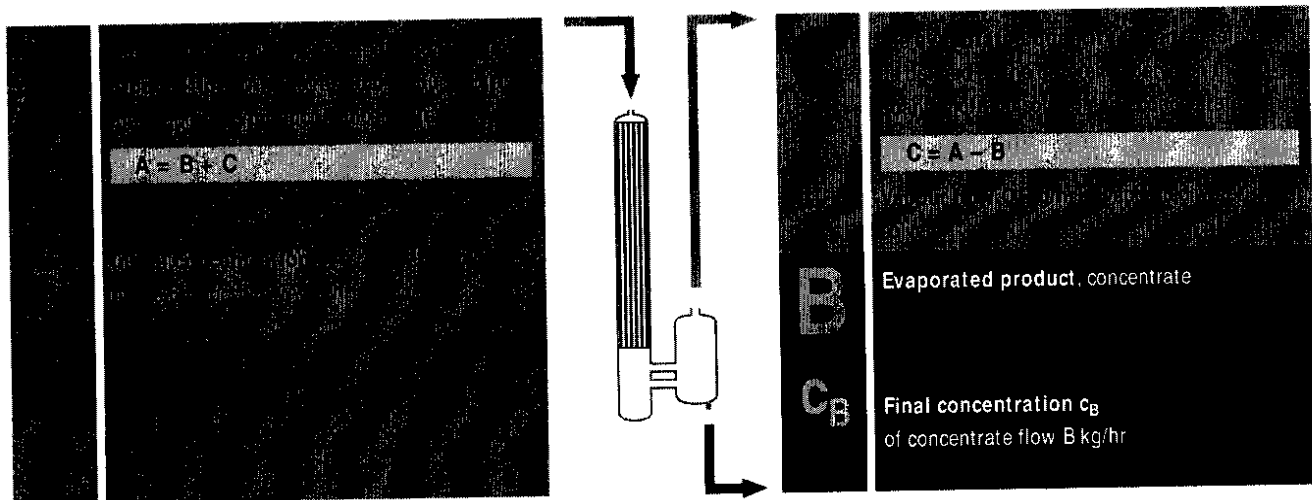
Particular features

- **Small apparatus dimensions** – due to the spiral shape, longer tube lengths and consequently larger heating surfaces relative to the overall height of the unit can be obtained.
- **Large evaporation ratios** – due to large temperature differences and single pass operation.

Fields of application

- For high concentrations and viscosities, e.g. for the concentration of gelatine.

Quantities and Concentration Ratios in Evaporation Plants



e

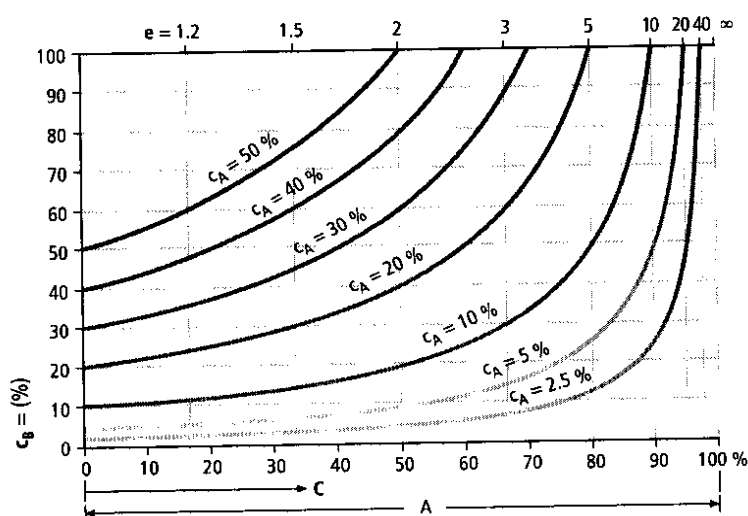
The evaporation ratio is a measure for the concentration process:

$$e = \frac{A}{B} = \frac{c_B}{c_A}$$

The evaporation ratio can also be defined as the ratio of the initial and final concentrations (% weight dry substance).

If the solvent is evaporated from thin solution A at an even rate, the concentration rises slowly at first, but rises increasingly rapidly to the theoretical maximum. At this point, no more solvent would be left in the solution. The lower the initial concentration c_A , the steeper the increase of the concentration curve. This relationship is essential for the control of evaporation plants, and in cases of high evaporation ratios, for the separation of the evaporation process into pre-evaporation and high concentration steps.

To calculate continuous evaporation processes, mass flow rates rather than volumetric quantities are used. The unit kg/hr is used for A, B and C. The ratios indicated above do not change.



If the concentrations or the evaporation ratio is known, the quantities can be calculated using the formulae in the table below:

Given	Required	Formula
	C	$C = A \frac{e - 1}{e}$
	B	$B = A \frac{1}{e}$

Left: Increase of final concentration during the evaporation from solutions at different initial concentrations

Energy Efficiency of Evaporation Plants

The operating costs of an evaporation plant are largely determined by the energy consumption.

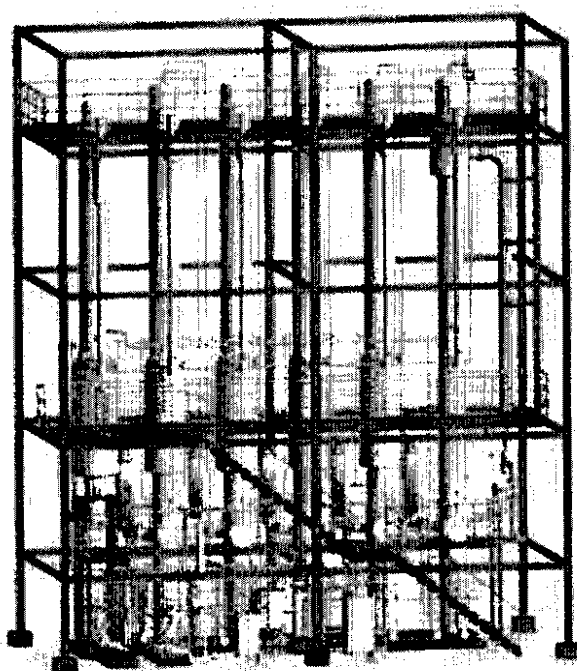
Under steady-state conditions there must be a balance between the energy entering and leaving the system.

The energy consumption of the system can be tailored to meet the customer's individual requirements by intelligent thermal configurations of the evaporation plant.

There are three basic possibilities to save energy:

- Multiple-effect evaporation
- Thermal vapour recompression
- Mechanical vapour recompression

Application of one of these techniques will considerably decrease the energy consumption. Often it is feasible to combine two of these possibilities to minimise capital and operating costs. In highly sophisticated evaporation plants all three techniques may be applied.



5-effect falling film evaporation plant for apple juice concentrate, directly heated, with aroma recovery. Evaporation rate: 12,000 kg/hr

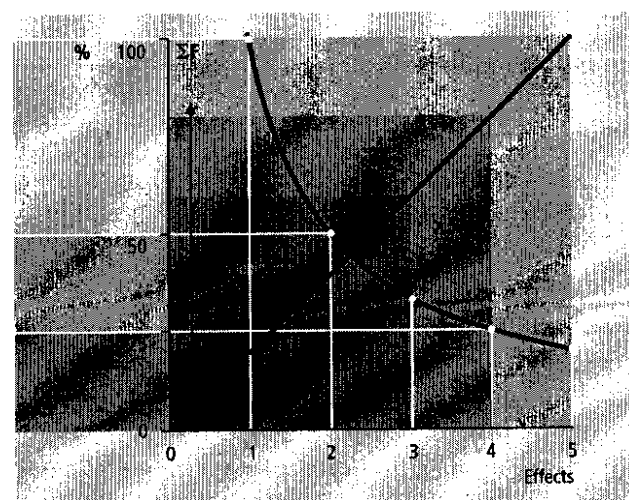
Multiple-effect evaporation

If we consider the heat balance of a single-effect evaporator we find that the heat content (enthalpy) of the evaporated vapour is approximately equal to the heat input on the heating side. In the common case of water evaporation, about 1 kg/hr of vapour will be produced by 1 kg/hr of live steam, as the specific evaporation heat values on the heating and product sides are about the same.

If the amount of vapour produced by primary energy is used as heating steam in a second effect, the energy consumption of the overall system is reduced by about 50 %. This principle can be continued over further effects to save even more energy.

	Live steam	Vapour	Specif. steam consumption
1-effect-plant	1 kg/h	1 kg/h	100 %
3-effect-plant	1 kg/h	3 kg/h	33 %

The maximum allowable heating temperature of the first effect and the lowest boiling temperature of the final effect form an overall temperature difference which can be divided among the individual effects. Consequently, the temperature difference per effect decreases with an increasing number of effects. For this reason, the heating surfaces of the individual effects must be dimensioned accordingly larger to achieve the required evaporation rate, but with a lower temperature difference (Δt). A first approximation shows that the total heating surface of all effects increases proportionally to the number of effects. Consequently, the investment costs rise considerably whereas the amount of energy saved becomes increasingly lower.



Decrease of the specific steam consumption in % and increase of the approximate total heating surface ΣF in relation to the number of effects

Energy Efficiency of Evaporation Plants

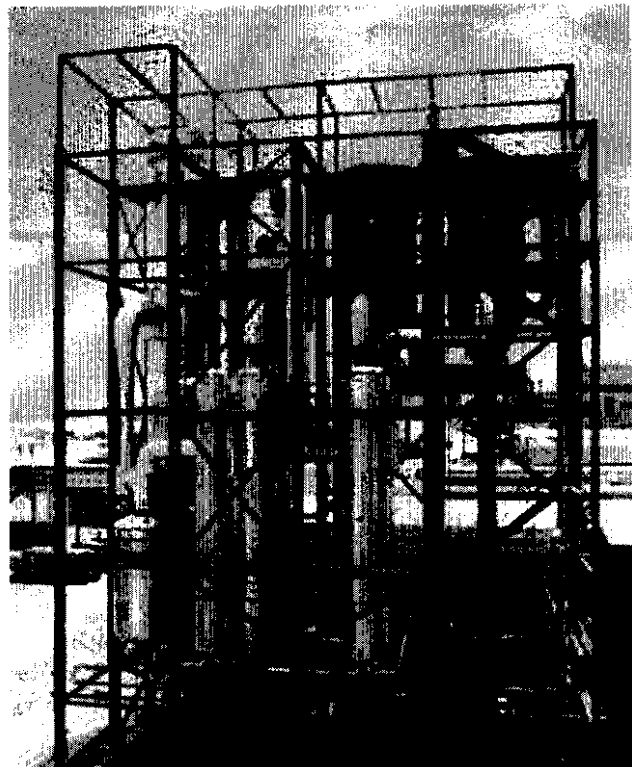
Thermal vapour recompression

During thermal vapour recompression, vapour from a boiling chamber is recompressed to the higher pressure of a heating chamber in accordance with the heat pump principle. The saturated steam temperature corresponding to the heating chamber pressure is higher so that the vapour can be reused for heating.

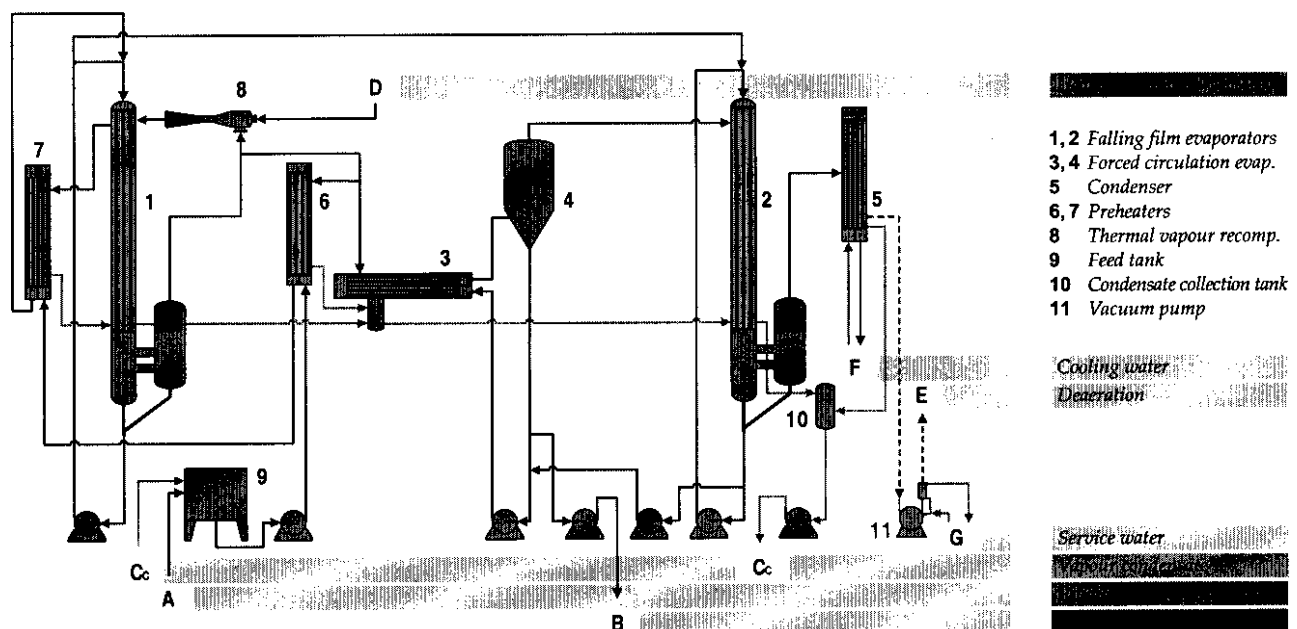
To this end, steam jet vapour recompressors are used. They operate according to the steam jet pump principle. They have no moving parts and are therefore not subject to wear and tear. This ensures maximum operational reliability.

The use of a thermal vapour recompressor gives the same steam/energy saving as an additional evaporation effect.

A certain steam quantity, the so-called motive steam, is required for operation of a thermal vapour recompressor. This motive steam portion is transferred as excess vapour to the next effect or to the condenser. The energy of the excess vapours approximates the energy of the motive steam quantity used.



3-effect falling film forced circulation evaporation plant heated by thermal vapour recompressor for waste water from sodium glutamate production. Evaporation rate: 50 t/hr



Mechanical vapour recompression

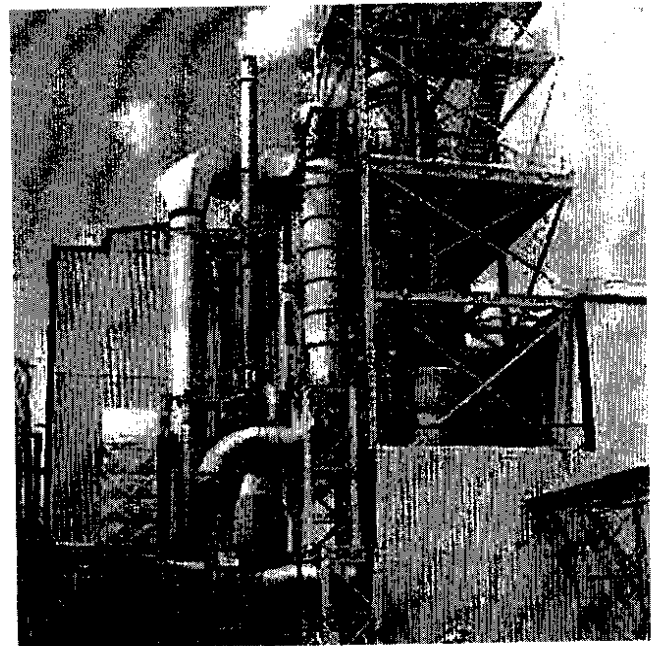
Evaporation plants heated by mechanical vapour recompressors require particularly low amounts of energy.

Whereas steam jet compressors only compress part of the vapour, mechanical vapour recompressors recycle all of the vapour leaving the evaporator. The vapour is recompressed to the pressure of the corresponding heating steam temperature of the evaporator, using a mere fraction of electrical energy relative to the enthalpy recovered in the vapour. The operating principle is similar to that of a heat pump. The energy of the vapour condensate is frequently utilized for the preheating of the product feed. The amounts of heat to be dissipated are considerably reduced, with the evaporator itself re-utilizing the energy normally dissipated through the condenser cooling water. Depending on the operating conditions of the plant, a small quantity of additional steam, or the condensation of a small quantity of excess vapour may be required to maintain the overall evaporator heat balance and to ensure stable operating conditions.

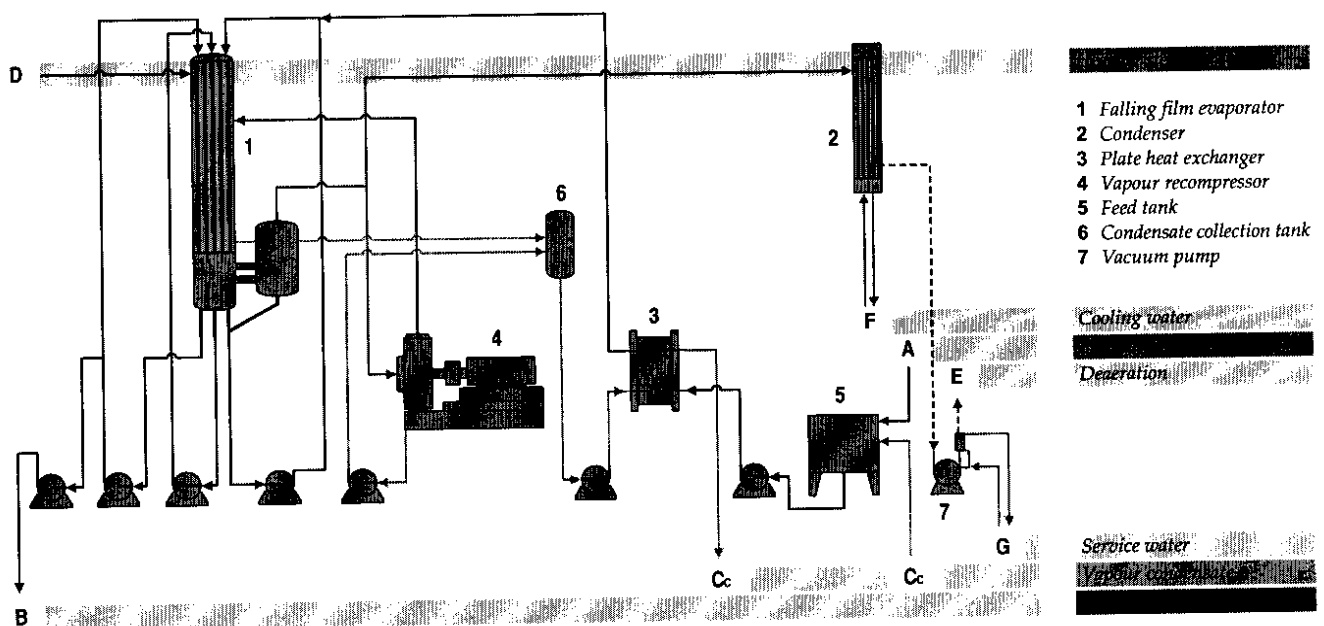
Due to their simplicity and maintenance friendly design, single stage centrifugal fans are used in evaporation plants. These

units are supplied as high pressure fans or turbo-compressors. They operate at high flow velocities and are therefore suited for large and very large flow rates at vapour compression ratios of 1:1.2 to 1:2. Rational speeds typically are 3,000 up to 18,000 rpm. For high pressure increases, multiple-stage compressors can be used.

(See our special brochure "Evaporation Technology using Mechanical Vapour Recompression").

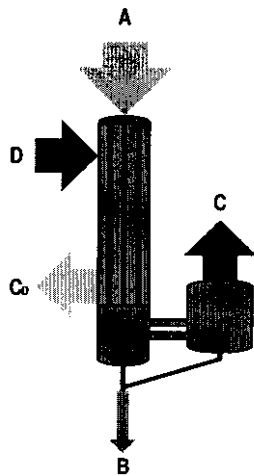


1-effect falling film evaporation plant heated by mechanical vapour recompression for wheat starch effluent. Evaporation rate: 17,000 kg/hr



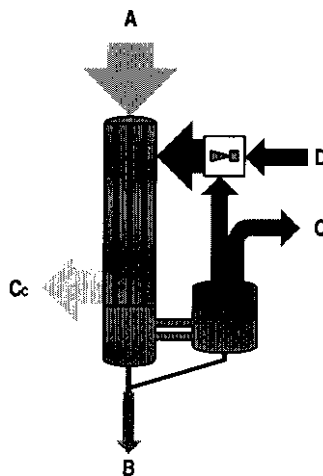
Energy Efficiency of Evaporation Plants

Directly heated



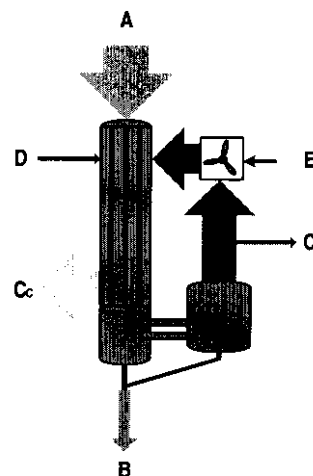
If we consider the heat balance of a single-effect evaporator we find that the heat content (enthalpy) of the evaporated vapour (C) is approximately equal to the heat input (D) on the heating side. In the common case of water evaporation, about 1 kg/hr of vapour will be produced by 1 kg/hr of live steam, as the specific evaporation heat values on the heating and product sides are about the same.

Thermal vapour recompression



A certain quantity of live steam, the so-called motive steam, is required for the operation of a thermal vapour recompressor. This motive steam quantity must be transferred to the next effect or to the condenser as surplus residual vapour. The surplus energy contained in the residual vapour approximately corresponds to the amount of energy supplied in the motive steam.

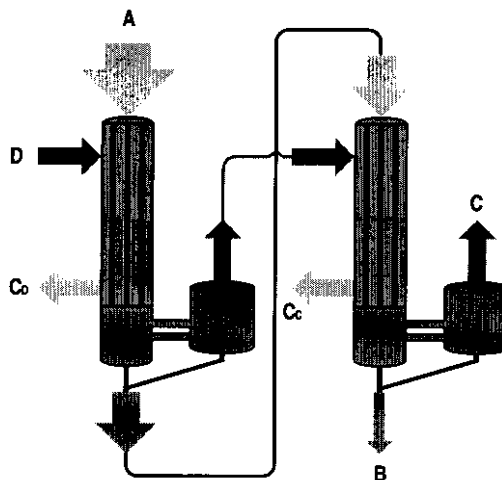
Mechanical vapour recompression



The operation of evaporation plants heated by mechanical vapour recompressors requires a particularly low amount of energy. The operating principle of a mechanical vapour recompressor is similar to that of a heat pump. Almost the entire vapour quantity is compressed and recycled by means of electrical energy. Only minimum quantities of live steam are required, generally just during start-up. The quantities of residual "waste" heat to be dissipated are considerably reduced.

2-effect design

If the amount of vapour produced by primary energy is used as heating steam in a second effect, the energy consumption of the overall system is reduced by about 50 %. This principle is repeated over further effects to save even more energy.



- A Product
- B Concentrate
- C Condensate
- C_c Vapour condensate
- C_c Heating steam condensate
- D Heating steam
- E Electrical energy

Criteria for the Design Selection, Arrangement and Operating Modes of Evaporation Plants

When designing evaporation plants, various and often contradictory requirements must be taken into consideration. These determine the type of design, arrangement and the resulting process and cost data.

GEA Wiegand evaporation plants are characterised by their high quality, efficiency and design refinements. Careful attention is paid to the above mentioned criteria in view of the individual requirements. In addition, a strong emphasis is placed on reliability and ease of operation.

The most important requirements are as follows:

- **Capacity and operating data** such as quantities, concentrations, temperatures, annual operating hours, change of product, control, automation.
- **Product properties** such as temperature sensitivity, viscosity and flow properties, tendency to foaming, fouling and precipitation, boiling properties.
- **Utility Requirements** such as steam, cooling water, electricity, cleaning agents, parts exposed to wear and tear.
- **Selection of materials and surface finish.**
- **Capital costs** for interest and repayments.
- **Personnel costs** for operation and maintenance.
- **Site conditions** such as space availability, climate for outdoor installations, connections for energy and product, service platforms.
- **Legislative framework** regarding health and safety, prevention of accidents, sound propagation, environmental protection and others, depending on the specific project.

Evaporation Plant Components

The core of any evaporation plant is the calandria. For the operation of the plant, several additional components are required.

The most important of these are condensers, preheaters, pumps, fittings, vents, vacuum systems and cleaning systems.

If substances are to be separated, the plants are also equipped with rectification columns, membrane filtration units, scrubbing and aroma recovery systems.

To guarantee trouble-free operation of the plant, state-of-the-art measuring, control and computer monitoring systems are used.

Attention to detail, safety and protective equipment and thermal and sound insulation ensure safe operation of the plant.

GEA Wiegand designs, builds and supplies turnkey evaporation plants. Our experience and expert knowledge of the performance of each individual component enables us to select the right equipment for each application so that the requirements of the entire evaporation plant will be met.

Evaporation Plant Components

Preheaters and heaters

In most cases the product to be evaporated must be preheated to boiling temperature before it enters the calandria. As a rule straight tube preheaters or plate heat exchangers are used for this duty.

Evaporators

The selection of the suitable type of evaporator is dependent on the particular case of each application and the product properties.

Separators

Each evaporator is equipped with a unit for separating vapours from liquids. Depending on the field of application different types of separators are chosen, e.g. centrifugal separators, gravitational separators or separators equipped with internals. Essential design criteria are separating efficiency, pressure loss and frequency of cleaning.

Condensers

Where possible, the heat content of the vapours produced during evaporation is used for heating downstream effects and preheaters, or the vapours are recompressed and re-utilized as the heating medium. The residual vapours from the last effect of an evaporation plant which cannot be used in this way must be condensed. Evaporation plants can be equipped with surface, contact or air-cooled condensers.

Deaeration/vacuum systems

Vacuum pumps are required for maintaining the vacuum in the evaporation plant. They discharge leakage air and non-condensing gases from the process, including dissolved gases which are introduced in the liquid feed. For this application, jet pumps and liquid ring pumps can be used depending on the size and the operating mode of the evaporation plant.

Pumps

Pumps must be chosen in view of a wide range of design conditions and applications. The main criteria for the selection of pumps are product properties, suction head conditions, flow-rates and the pressure ratios in the evaporation plant. For low-viscosity products, centrifugal pumps are mostly used. Highly-viscous products require the use of positive displacement pumps. For liquids containing solids or crystallised products, other pump types such as propeller pumps are used. The type, size, speed, mechanical seals and material are determined by the particular case of application and the relevant conditions of use.

Cleaning systems

Depending on the product, scaling and fouling might occur after a certain operating time. Scale and fouling deposits can be removed by chemical cleaning in most cases. To this end, the evaporation plant is equipped with the necessary components, cleaning agent tanks, additional pumps and fittings. This equipment, ensuring ease of cleaning without disassembly, is commonly referred to as "Cleaning in Place" or CIP. Cleaning agents are chosen according to the type of deposit. The cleaning agents penetrate the incrustation, dissolve or disintegrate it and completely clean and, where necessary, sterilise the evaporator surfaces.

Vapour scrubbers

A vapour scrubber is required where the plant is not heated with live steam but with discharge stream such as dryer exhaust vapours. The vapours must be cleaned before they are transferred into the heating chamber of the evaporation plant in order to avoid contamination and fouling.

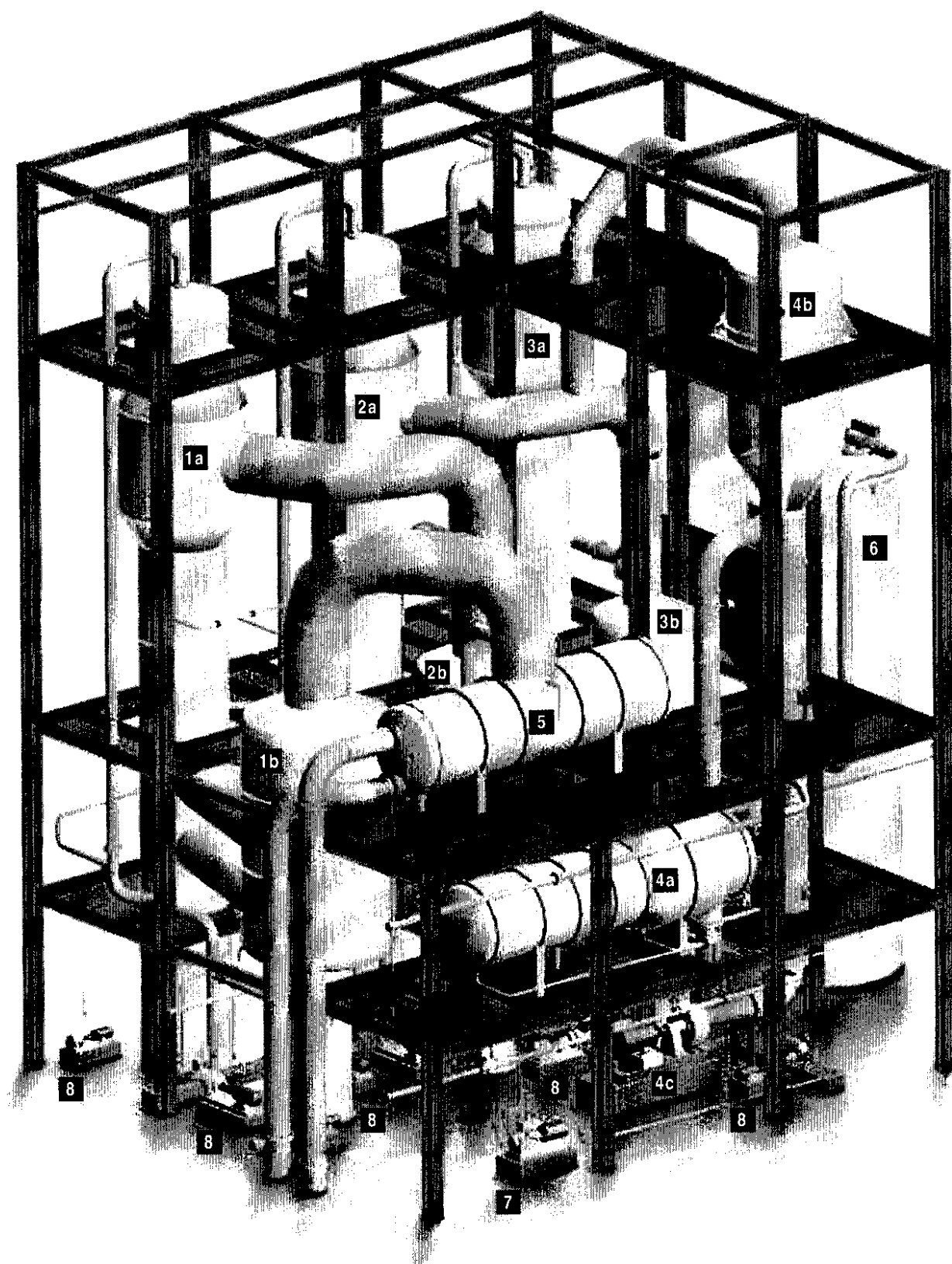
Condensate polishing systems

In spite of optimised droplet separation, the condensate quality might not correspond to the required purity especially if the product contains volatile constituents. Depending on the case of application the condensate can be further purified by means of a rectification column or a membrane filtration system.

Materials

The materials of the evaporation plant are determined by the requirements of the product and the customer's request. Depending on the corrosion behaviour under the relevant design conditions, a wide variety of materials is used. Stainless steels are most commonly used. For special requirements, Hastelloy, titanium, nickel, copper, graphite, rubberised steel or synthetic materials can also be used. As required the design and manufacture will comply with international standard directives and codes.

*Depiction of a 4-effect evaporation plant for corn stillage, consisting of a 3-effect falling film evaporator and a single-effect forced circulation evaporator. The plant is directly heated with dryer exhaust vapours. The vapours are cleaned in a vapour scrubber.
Evaporation rate: 130 t/hr*



1a, b Falling film evaporator with centrifugal separator
 2a, b Falling film evaporator with centrifugal separator
 3a, b Falling film evaporator with centrifugal separator
 4a, b, c Forced circulation evaporator with flash vessel/
 gravitational separator and circulation pump

5 Surface condenser
 6 Vapour scrubber
 7 Vacuum pump
 8 Product and condensate pumps

Measuring and Control Equipment

The major goal of the evaporation process is to achieve a constant final concentration of the product. It is therefore important to maintain all parameters, such as steam pressure, product feed and vacuum, which might influence the evaporation plant or alter the mass and heat balances.

In accordance with the technical and customer's requirements, GEA Wiegand evaporation plants are equipped with the relevant measuring and control systems. We supply conventional control systems as well as process control systems.

1. Manual control

The plant is operated by means of manually operated valves. Concentrate samples must be checked at certain intervals. This type of control is suitable for simple plants and for products where slight variations in quality are acceptable.

2. Semi-automated control system

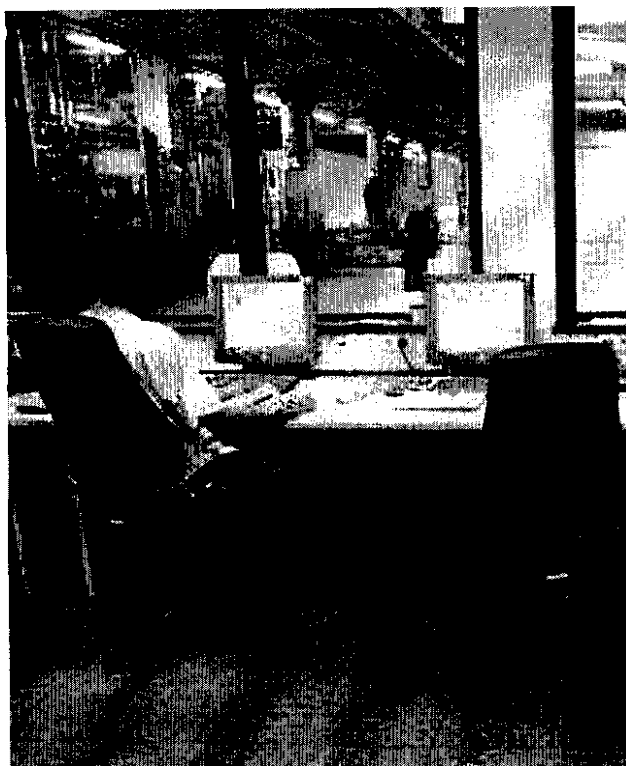
The most important parameters such as steam pressure, product feed quantity, vacuum, final concentrate density and liquid level are kept constant by means of hardware controllers and are recorded by a data recorder. Pump motors and valves are manually operated from a control panel.

3. Semi-automated control system based on PLC control

The plant is operated by means of software controllers from a programmable logic controller (PLC) with operating inputs and a data monitoring system provided by a PC. The controllers, motors and valves are manually operated from the PC. Smaller program sequences such as "cleaning mode" are possible. All key measured values are recorded and displayed on the monitor. Control and operating systems are chosen on the basis of GEA Wiegand specifications or customer specifications.

4. Automated control system based on PLC control

As an extended version, the PLC system is used as automation system for the program sequences of "start-up", "switch-over to product", "production", "cleaning" and "shut-down".

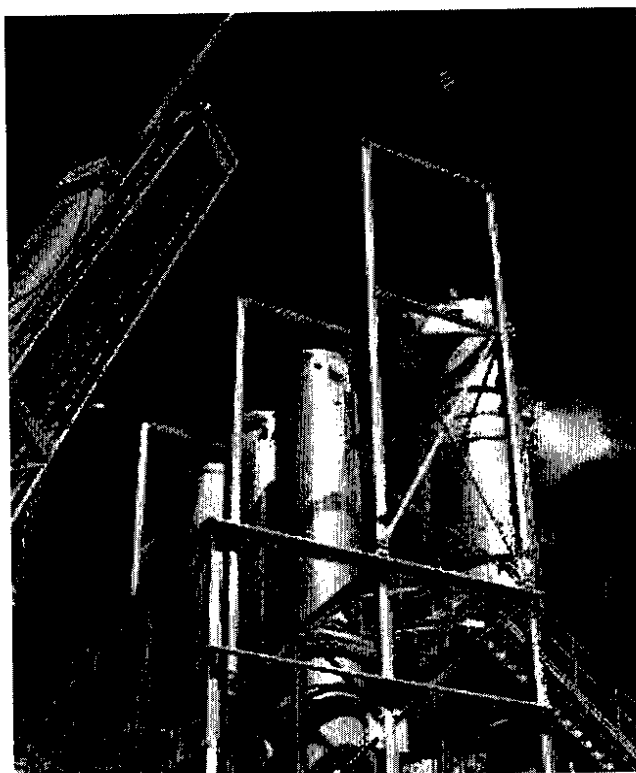
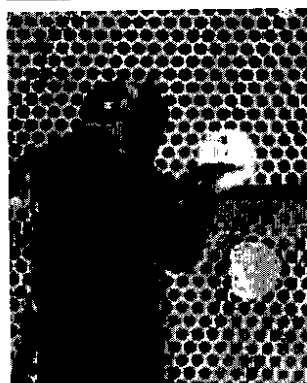


The processes can be centrally operated and monitored on the screen by means of a bus system. Set points and other key parameters are entered into the fields shown on a graphic display. The plant is self-monitored and is automatically switched to a safe mode in the event of operating trouble. The use of a multiple operator station system increases the availability.

5. Process control system

The plant is controlled by one or several automation systems, which can also be integrated into existing process structures. The process control system is particularly suited for multiple product and batch processes.

Manufacture, Transport, Erection, Commissioning and After-sales Service



The GEA Wiegand manufacturing workshop is situated in Beckum, Westphalia. Covering an area of more than 6,500 m², large parts of our plants are manufactured and prepared for transport.

In some cases small plants are completely assembled at the manufacturing workshop and are dispatched as compact or skid mounted units, ready for site connection. Most plants, however, are assembled on site due to their size.

Depending on the arrangement evaporation plants can be extremely complex, and therefore the first commissioning requires certain experience. Experienced specialists are therefore assigned to this task, who are also available to train the customer's personnel.

Each plant permanently achieves its optimal performance if it is expertly maintained. This service requires specialists who, if required, immediately trace and eliminate faults so that production losses caused by periods of standstill can be minimised. Our trained service personnel are therefore available to you. Thanks to their up-to-date training they are in a position to carry out maintenance and repairs quickly and thoroughly. Users benefit from our spare parts service, based on our plant reference numbers and a description of the item, spares can be ordered online or quotations requested for the required parts.

Evaporation plants

for the concentration of all types of liquid food, organic and inorganic solutions, waste water and other types of liquid products by means of thermal or mechanical vapour recompressors, single-effect or multi-effect systems, with additional equipment for heating, cooling, degassing, crystallization, rectification etc.

Membrane filtration

for the concentration of liquid food, process water, organic and inorganic solutions and waste water, for the separation of impurities for upgrading and valuable material recovery; based on technology and references by GEA Filtration, Hudson, USA.

Distillation/rectification plants

for the separation of multi-component mixtures, e.g. for the recovery of organic solvents, the recovery, purification and dehydration of bioalcohol of different qualities.

Lines for the production of alcohol

from the treatment of raw material, fermentation and distillation to stillage concentration and drying of spent products.

Plants for crystallization

of special products as well as waste water containing salts.

Product studies, engineering

for plants included in our range of products.



GEA Wiegand GmbH • Einsteinstrasse 9-15 • D-76275 Ettlingen • Germany • Phone: +49 (0) 72 43/ 7 05-0
Fax: +49 (0) 72 43/ 7 05-3 30 • E-Mail: info@gea-wiegand.de • Internet: www.gea-wiegand.com



Figure(1). Site location of Mostorod Factory

رابعاً : خطة مواجهة الطوارئ

(١ - ٤) الخطة العامة لمواجهة الطوارئ :

(٢ - ٤) خطة مكافحة الحرائق :

مرفق الخطة معتمدة من الدفاع المدني - محافظة القليوبية

(١ - ٢ - ٤) مقدمة :

* صدر القرار رقم ٤٨ لسنة ١٩٦٧ من وزارة العمل بضرورة قيام المنشآت الصناعية بتوفير الوسائل الكافية لمنع الحريق وتوفير أجهزة الإطفاء المناسبة للصناعات القائمة والمواد المستعملة فيها وضرورة توفير مداخل ومخارج للهروب عند نشوب الحريق . وقد تناول القرار رقم ٣٨٠ لسنة ٧٥ المنفذ للقانون ٤٥٣ لسنة ١٩٥٤ الاشتراطات العامة لاستخدام المنشأة لأدوات وأجهزة الإطفاء وأرجع تحديد نوعية وكمية هذه الأجهزة إلى الجهة المانحة للترخيص . كما أعطى القرار ٣٥ لسنة ٨٢ أجهزة السلامة والصحة المهنية بالمنشآت صلاحية السلامة والصحة المهنية بالمنشآت صلاحية إعداد خطة سنوية لبرامج السلامة والصحة المهنية بالمنشأة بما يكفل رفع مستواها حماية للعاملين بها على أن تتضمن هذه الخطة وتسجيلها ومعاينة أماكن العمل التي ثبت أن بها إصابات وإعداد الإحصائيات الخاصة بالحوادث ومتابعة توفير وسائل الوقاية من الحريق وأجهزة الإطفاء والإنقاذ .

(٢ - ٢ - ٤) هدف الخطة :

١- حماية ووقاية المنشأة من أخطار الحرائق بالمعدات والمهمات والأدوات اللازمة لمواجهة الأخطار وتدريب العاملين على طرق الاستخدام لها في الوقت المناسب وبالطريقة الفعالة

٢- السلامة والصحة المهنية للعاملين .

(٤ - ٢ - ٣) مراحل الخطة :

- ١- تدريب العاملين .
- ٢- اختبار مهمات وأدوات الحريق والوقاية وصيانتها .
- ٣- طرق الإنذار والأبلاغ .
- ٤- وسائل الإخلاء للأفراد والمعدات .
- ٥- إجراء تجارب حريق حية لضمان كفاءة التدريب .

(٤ - ٢ - ٤) مرحلة ما قبل وقوع الحريق :

يتم في هذه المرحلة ما يلي :-

- ١- اختبار أجهزة الإطفاء وصيانتها وإعادة تعبئتها في المواعيد المقررة لكل جهاز عن طريق الشركات المتخصصة .
- ٢- عقد دورات تدريبية للعاملين من العمال والفنيين والمهندسين تحت إشراف الدفاع المدني ويتم إختيارهم من قطاعات مختلفة من المصنع لتدريبهم على أفضل السبل لتجنب وقوع الحرائق (تأمين المناطق المحتملة لنشوب الحرائق مثل كبائن الكهرباء ومناطق إستخدام هب اللحام وغيرها) وأفضل الطرق لإستخدام معدات الإطفاء بكفاءة ويتم أيضاً إجراء تجارب حريق حية لأغراض التدريب وطرق الإنذار والإبلاغ .

(٤ - ٢ - ٥) مرحلة أثناء وبعد الحريق :

- ١- إبلاغ إدارة الأمن لتأمين مداخل ومخارج المصنع وإخلاء الطرق .
- ٢- الإنذار والإبلاغ الفوري للأمن الصناعى والإدارة وقطع التيار الكهربائى إذا لزم الأمر .
- ٣- البدء فوراً باستخدام أجهزة الإطفاء ومهمات الوقاية لخاصرة الحريق ومنع إنتشاره
- ٤- فى حالة عدم السيطرة الفورية على الحريق يتم إبلاغ الدفاع المدنى بالمنطقة .
- ٥- يتم إتخاذ إجراءات الإخلاء للمواد الخطرة والأفراد من المناطق المتاخمة للحريق .
- ٦- الدفع بأجهزة الإطفاء من الأنواع الأخرى الأكثر قدرة على مقاومة الحريق .
- ٧- التبريد الكامل للحريق .
- ٨- رفع مخلفات الحريق إلى مناطق خالية تمهيداً للتخلص منها .
- ٩- حصر الأضرار الناتجة عن الحريق وتقديرها .
- ١٠- تحديد الأسباب التى أدت لنشوب الحريق .
- ١١- حصر المستهلك من الطفايات لإعادة ملئها فوراً .
- ١٢- إتخاذ الإجراءات الوقائية لمنع التكرار .

(٤ - ٢ - ٦) طفايات الحريق الموجودة بالمصنع :

عدد	النوع	سعة
١٠	جهاز إطفاء بودرة كيماوية جافة	٥٠ ك
١٠	جهاز إطفاء بودرة كيماوية جافة	١٢ ك
٦٠	جهاز إطفاء بودرة كيماوية جافة	٦ ك
٢٠	جهاز إطفاء بودرة كيماوية جافة	٣ ك
٢٠	جهاز إطفاء بودرة كيماوية جافة	٢ ك
٢٠	جهاز إطفاء بودرة كيماوية جافة	١ ك
٢٠	" " " " " " " " " " " "	٢٠ ك
٤٥	" " " " " " " " " " " "	١٠ ك
١٢٠	" " " " " " " " " " " "	٦ ك



(٤ - ٢ - ٧) وسائل الإطفاء بالمياه :

- عدد ٢ طلمبة رفع ٢٥٠ م / ساعة تعمل على مأخذ المياه من ترعة الإسماعيلية .
- " ١ خزان مياه علوى سعة ١٢٠ م^٣ .
- " ١ طلمبة ديزل تعمل عند انقطاع الكهرباء .
- " ٢٠ حنفية حريق بورس ٢٥ بوصة مركبة على خط حريق ٤ بوصة دائرى يمر بجميع أنحاء المصنع .
- عدد ٣٠ لفة خرطوم كريستال ألماني غربى بطول ٣٠ م للواحد موزعة على دواليب خاصة .

(٤ - ٢ - ٨) وسائل الإنذار :

- يوجد صافرة إنذار فى حالة وجود حريق تستخدم للإستدعاء والتنبيه .

(٤ - ٢ - ٩) وسائل الحماية من الاختناق :

- يوجد أجهزة تنفس صناعى كامل بالإسطوانة والقناع .

(٤ - ٣) خطة مواجهة الإصابات :

- يوجد عيادة بالمصنع ومتواجد بها فنى قريض على مدار ٢٤ ساعة لعمل إسعافات أولية .
- يوجد سيارة إسعاف تويوتا ٢٠٠٥ .
- يتم إرسال المصاب إلى مستشفى النيل العمالى (التأمين الصحى)

- ١٠ -

خامساً : القوانين والتشريعات التي تخضع لها المنشأة

(٥ - ١) القوانين والتشريعات التي تخضع لها المنشأة :

قانون البيئة قانون ٩٤/٤

٢٠٠٣/١٢ "

١٩٨٢/٤٨ "

(٥ - ٢) إرفاق نسخة من التصاريح والقرارات المتعلقة بالبيئة الخاصة بالمنشأة :

(٥ - ٣) " " " المراسلات مع جهاز شئون البيئة

تاريخ الطباعة : الخميس ٢٠٠٩/٠٢/١٩

اسم المستخدم : haitham

نموذج رقم (١٣) صرف صناعي

شركة الصرف الصحي للقاهرة الكبرى

الإدارة العامة للتحكم في الصرف الصناعي

التاريخ : ٢٠٠٩/٠٢/١٩
المرفقات : ٨٢٢٠٠

مطالبة أحمال هيدروليكية

تاريخ التعاقد : ٢٠٠٣/٠٨/١٩

كود المنشأة : ٦٩ - ٤

اسم المنشأة : الشركة المصرية لصناعة النشا والجلوكوز - مسطرد

العنوان : شارع ٦ أكتوبر - مسطرد - شبرا الخيمة

نوعية المياه المستخدمة : نيلي

عدد أيام التشغيل في الشهر : ٢٦ يوم/شهر

قراءة العداد الحالية بتاريخ ٢٠٠٩/٠٢/٠١ = ٥٠٦٩٨ م٣ قراءة العداد السابقة بتاريخ ٢٠٠٩/٠١/٠٥ = ٣٨٤٦٥ م٣

كمية المياه المنصرفة على الشبكة يومياً (مصدر جوفي/نيلي) : ٤٢٤,٣٥ م٣/يوم

كمية المياه المنصرفة على الشبكة شهرياً (مصدر جوفي/نيلي) : ١١.٣٣,١٠٠ م٣/شهر

تكلفة الأحمال الهيدروليكية على الشبكة شهرياً = ١١.٣٣,١٠٠ X ٠,٤٩٠ = ٥٤٠٦,٢٥٠ جنيه/شهر

إجمالي تكلفة الأحمال الهيدروليكية عن مدة : ١ شهر (من أول يناير سنة ٢٠٠٩ حتى آخر يناير سنة ٢٠٠٩)

جنيهاً = ٥٤٠٦,٢٥٠ X ١ = ٥٤٠٦,٢٥٠

وحيث أن مستحقات شركة الصرف الصحي للقاهرة الكبرى لدى المنشأة مبلغ (٢٨٦٢٨,٩٥) جنيهاً بالإضافة إلى مبلغ (٤٩٠,٦٠) جنيهاً قيمة تكلفة تحليل عينة بالإضافة إلى مبلغ (١١٧,٩٥) جنيهاً قيمة ٢% ضريبة مبيعات ليصبح إجمالي مستحقات شركة الصرف الصحي للقاهرة الكبرى لدى المنشأة مبلغ ٣٤٦٤٣,٧٥ جنيهاً

يرجى التكرم بسداد مبلغ (٣٤٦٤٣,٧٥) جنيهاً فقط مبلغ وقدره (اربعة وثلاثون ألف وستمائة وثلاثة واربعون جنيهاً وخمسة و سبعون قرش) لاغير وذلك بشيك مقبول الدفع ومستوفى الدمغة باسم شركة الصرف الصحي للقاهرة الكبرى أو نقداً بخزينة شركة الصرف الصحي للقاهرة الكبرى، وذلك خلال خمسة عشر يوماً من تاريخه

١٩
مدير عام

وتفضلوا بقبول فائق الاحترام

الإدارة العامة للتحكم في الصرف الصناعي

١٣
مستحقات

تحريراً في ٢٠٠٩/٠٢/١٩

رواجع

<http://www.gcsdc.com>

تليفون : ٢٥٧٤١١٠٤ فاكس : ٢٥٧٧٦٥٠٤

مركز الحاسب الآلي

٢٢ شارع/رمسيس-الدور الرابع

ميدان مصر الجديدة

٢٢١٨١
١٩٨١/٢/١٧

وزارة التجارة

محافظة

مدينة

(اورنيك رقم ١٥٨)

القيمة ٣٠ مليما

رسم النصف ٣٠٠ مليما

الجملة ٣٣٠ مليما

رخصة (دائمة / مؤقتة)

منصرف من وزارة التجارة

من محل صناعي او تجاري او مقلق للراحة او مضر بالصحة او خطر

رقم مسلسل ٢٠٨٦٨

الاسم ولقب المرخص اليه

صناعته

موقع المحل

نوع المحل أو الصناعة أو النشاط المرخص بتشغيله في المحل

أقل مسافة يجب توافرها بين المحل والمساكن وما في حكمها من كل جهة

عدد العمال بالمحل	القوة المحركة بالأخص	كمية المواد البترولية المصرح بتخزينها	الرقعة التجارية السنوية للمحل أو ربط العوائد أيهما أعلى	رسم التفتيش السنوي
١٤٠	١٠٨	١٠٨	٢٦٠	٨

بعد الاطلاع على القانون رقم ٤٥٣ لسنة ١٩٥٤ في شأن المحال الصناعية والتجارية وغيرها من المحال المتأثرة بالراحة

والمضرة بالصحة والخطورة المعدل بالقانون رقم ٣٥٩ لسنة ١٩٥٦ والقرارات المنفذة له

وعلى موافقة اللجنة المختصة بتاريخ ١٩٧٠

يرخص بإدارة المحل الموضحة بياناته أعلاه ووفقا للاشتراطات المقررة ما

مصدق ١٩٥٠/١٢/١٦

التفسيرات التي طرأت على المرخص اليه

التوقيع بأعداد التغير	اسم المرخص اليه الجديد	تاريخ التغير
١٩٨١/٤/١٤	أحمد محمد أحمد أحمد	١٩٨١/٤/١٤

تعديل رسوم التفتيش وسببه

التوقيع بأعداد التعديل	رسم التفتيش الجديد	تاريخ التعديل وسببه
١٩٥٤/١٢/١٦	٥٠	بدر أحمد أحمد أحمد

الاشتراطات اللازم توافرها في المحل على الدوام

(١) يجب أن يكون المحل مطابقا للرسم الهندسي المعتمد والمرفق صورته بالرخصة أو مطابقا للأوصاف المبينة بعد اذا لم يكن قد اعتمد عنه رسم هندسي في الأحوال التي تجيز ذلك

(٢) ~~المهندس الهندسي عليه برسمه وتصميمه تاريخ ١٩٥١/٤/١٥~~

(٣) ~~صممه برسمه وتصميمه تاريخ ١٩٥١/٤/١٥~~

(٤) ~~رسمه وتصميمه تاريخ ١٩٥١/٤/١٥~~

(٥) ~~صممه وتصميمه تاريخ ١٩٥١/٤/١٥~~

(٦) ~~رسمه وتصميمه تاريخ ١٩٥١/٤/١٥~~

~~المهندس الهندسي عليه برسمه وتصميمه تاريخ ١٩٥١/٤/١٥~~
~~صممه وتصميمه تاريخ ١٩٥١/٤/١٥~~

(١) تلغى هذه الرخصة في الأحوال المنصوص عليها في المادة ١٦ من القانون رقم ٤٥٣ لسنة ١٩٥٤

المشار اليه المعدل بالقانون رقم ٣٥٩ لسنة ١٩٥٦

(٢) يجوز التنازل عن الرخصة على أن يقدم التنازل اليه طلبا ينقل الرخصة الى اسمه على النموذج

المعد لذلك ويرفق بالطلب عقد التنازل مصدقا على توقيعات طرفيه بأحد مكاتب التوثيق مادة ١٣ من القانون)

(٣) في حالة وفاة المرخص اليه يجب على من آلت اليهم ملكية المحل ابلاغ الجهة المختصة خلال

اسبوعين من تاريخ الوفاة باسمائهم وباسم من يثوب عنهم ويكون هذا النائب مسئولا عن تنفيذ احكام القانون والقرارات المنفذة له وعليهم اتخاذ الاجراءات اللازمة لنقل الترخيص اليهم خلال اربعةة شهور من تاريخ الوفاة والا جاز اغلاق المحل أو ضبطه بالطريق الاداري (مادة ١٤ من القانون)

(٤) يحفظ بالمحل الرخصة والرسم الهندسي المعتمد وصور الاشتراطات وتقدم الى الموظفين المنوط

بهم 'التفتيش على المحال للاطلاع عليها عند طلبها (مادة ٣٦ / ٢ من القرار رقم ٤٢٦ لسنة ١٩٥٧ المعدل بالقرار رقم ١٤٩ لسنة ١٩٦٦)

تجديد الرخص المؤقتة

تاريخ التجديد	مدة التجديد	الرقم المحصل ورقم الإيصال الدال على السداد وتاريخه	توقيع الموظف الإداري المسئول	التوقيع باعتقاد التجديد

التعديلات التي حدثت بأوضاع المحل

تاريخ اعتماد التعديل	نوع التعديل	التوقيع باعتقاد التعديل
١٩٥١/٤/١٥	تم تعديل الترخيص بزيادة مساحة المحل من ١٥٠ م ^٢ إلى ٢٠٠ م ^٢ وذلك بعد استكمال الأوراق المطلوبة.	سيد صالح مدير الإدارة
١٩٥١/٤/١٦	تم تعديل الترخيص بزيادة مساحة المحل من ٢٠٠ م ^٢ إلى ٢٥٠ م ^٢ وذلك بعد استكمال الأوراق المطلوبة.	سيد صالح مدير الإدارة
١٩٥١/٤/١٧	تم تعديل الترخيص بزيادة مساحة المحل من ٢٥٠ م ^٢ إلى ٣٠٠ م ^٢ وذلك بعد استكمال الأوراق المطلوبة.	سيد صالح مدير الإدارة
١٩٥١/٤/١٨	تم تعديل الترخيص بزيادة مساحة المحل من ٣٠٠ م ^٢ إلى ٣٥٠ م ^٢ وذلك بعد استكمال الأوراق المطلوبة.	سيد صالح مدير الإدارة
١٩٥١/٤/١٩	تم تعديل الترخيص بزيادة مساحة المحل من ٣٥٠ م ^٢ إلى ٤٠٠ م ^٢ وذلك بعد استكمال الأوراق المطلوبة.	سيد صالح مدير الإدارة
١٩٥١/٤/٢٠	تم تعديل الترخيص بزيادة مساحة المحل من ٤٠٠ م ^٢ إلى ٤٥٠ م ^٢ وذلك بعد استكمال الأوراق المطلوبة.	سيد صالح مدير الإدارة
١٩٥١/٤/٢١	تم تعديل الترخيص بزيادة مساحة المحل من ٤٥٠ م ^٢ إلى ٥٠٠ م ^٢ وذلك بعد استكمال الأوراق المطلوبة.	سيد صالح مدير الإدارة
١٩٥١/٤/٢٢	تم تعديل الترخيص بزيادة مساحة المحل من ٥٠٠ م ^٢ إلى ٥٥٠ م ^٢ وذلك بعد استكمال الأوراق المطلوبة.	سيد صالح مدير الإدارة
١٩٥١/٤/٢٣	تم تعديل الترخيص بزيادة مساحة المحل من ٥٥٠ م ^٢ إلى ٦٠٠ م ^٢ وذلك بعد استكمال الأوراق المطلوبة.	سيد صالح مدير الإدارة
١٩٥١/٤/٢٤	تم تعديل الترخيص بزيادة مساحة المحل من ٦٠٠ م ^٢ إلى ٦٥٠ م ^٢ وذلك بعد استكمال الأوراق المطلوبة.	سيد صالح مدير الإدارة
١٩٥١/٤/٢٥	تم تعديل الترخيص بزيادة مساحة المحل من ٦٥٠ م ^٢ إلى ٧٠٠ م ^٢ وذلك بعد استكمال الأوراق المطلوبة.	سيد صالح مدير الإدارة
١٩٥١/٤/٢٦	تم تعديل الترخيص بزيادة مساحة المحل من ٧٠٠ م ^٢ إلى ٧٥٠ م ^٢ وذلك بعد استكمال الأوراق المطلوبة.	سيد صالح مدير الإدارة
١٩٥١/٤/٢٧	تم تعديل الترخيص بزيادة مساحة المحل من ٧٥٠ م ^٢ إلى ٨٠٠ م ^٢ وذلك بعد استكمال الأوراق المطلوبة.	سيد صالح مدير الإدارة
١٩٥١/٤/٢٨	تم تعديل الترخيص بزيادة مساحة المحل من ٨٠٠ م ^٢ إلى ٨٥٠ م ^٢ وذلك بعد استكمال الأوراق المطلوبة.	سيد صالح مدير الإدارة
١٩٥١/٤/٢٩	تم تعديل الترخيص بزيادة مساحة المحل من ٨٥٠ م ^٢ إلى ٩٠٠ م ^٢ وذلك بعد استكمال الأوراق المطلوبة.	سيد صالح مدير الإدارة
١٩٥١/٤/٣٠	تم تعديل الترخيص بزيادة مساحة المحل من ٩٠٠ م ^٢ إلى ٩٥٠ م ^٢ وذلك بعد استكمال الأوراق المطلوبة.	سيد صالح مدير الإدارة
١٩٥١/٤/٣١	تم تعديل الترخيص بزيادة مساحة المحل من ٩٥٠ م ^٢ إلى ١٠٠٠ م ^٢ وذلك بعد استكمال الأوراق المطلوبة.	سيد صالح مدير الإدارة

