

الترسيب (Settling)

تعتمد القوانين التي تتعلق بالترسيب على قانون ستوك والذي يفترض ان الشوائب هي مواد كروية الشكل وهذه الكرات تؤثر عليها قوتان تجدها في حالة توازن الاولى هي الجاذبية الارضية والثانية هي قوة دفع المائع لها نحو الاعلى وكما يلي :

$FD = \text{Drag force}$, $FI = \text{Impelling force}$

$FI = \rho_s g V - \rho g V$; $FI = (\rho_s - \rho) g A$

كثافة الجسيم الكتليلية: ρ_s

كثافة المائع الكتليلية: ρ

التعجيل الارضي: g

حجم الجسيم: A

$F_D = 3\pi * \eta * V_s * D$

معامل جر نيوتن: CD

المساحة السطحية للجسيم: AC

سرعة الترسيب للجسيم: V_s

وفي حالة اتزان فان

$(\rho_s - \rho) g A = 3\pi * \eta * V_s * D$

For spherical particles ; $A = \pi d^3 / 6$

$$V_s = \frac{g}{18\eta} (\rho_s - \rho) d^2 \quad \text{stocks law}$$

ملاحظة : عند تطبيق قانون ستوك للترسيب الدقائق يجب التحقق من رقم رينولد Re حيث ان قيمة (Re) يجب ان تكون أقل من 1.0 مع الغل الماء $Re = \rho_w V_s D / \eta$.

مثال : احسب سرعة ترسيب جسيم كروي الشكل في ماء درجة حرارته 20 درجة مئوية إذا كانت كثافة الجسيم $\rho_s = 2.65 \text{ g/cm}^3$ وكتافة الماء $\rho = 0.997 \text{ g/cm}^3$ وقطر الجسيم $D = 5 \times 10^{-3} \text{ cm}$ و اللزوجة $\eta = 1.01 \times 10^{-2} \text{ g/cm.sec}$ ؟

Solution:

$$V_s = \frac{g}{18\eta} (\rho_s - \rho) d^2$$

$$V_s = \frac{9.81}{18 \times 1.01 \times 10^{-2}} (2.65 - 0.997) (5 \times 10^{-3})^2 = 0.223 \text{ cm/sec}$$

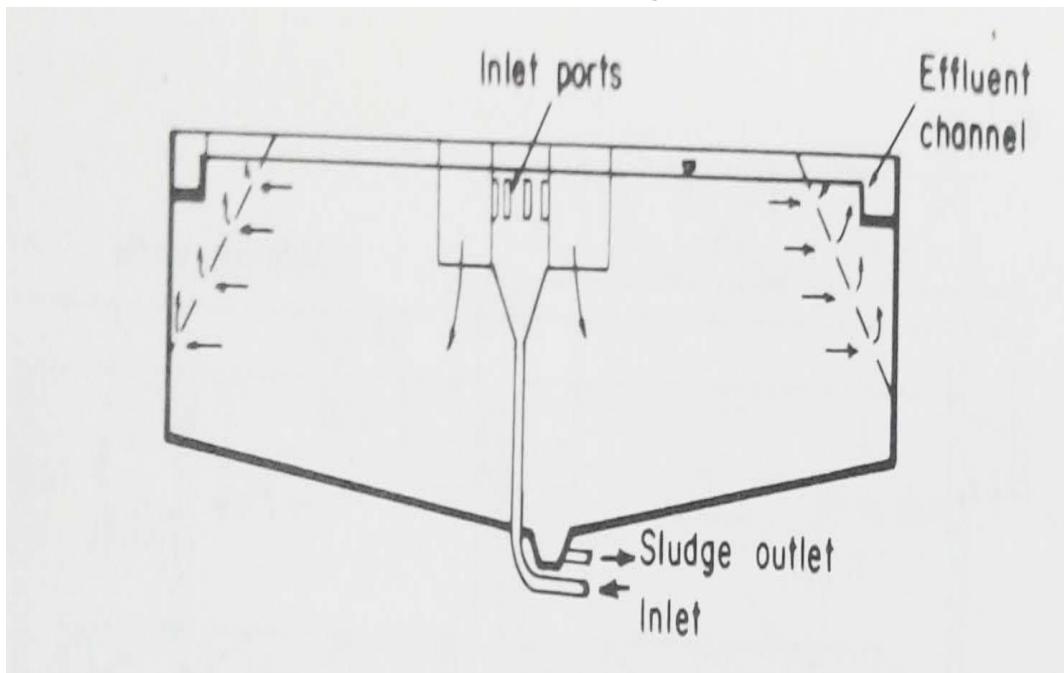
تحقق من رقم رينولد $Re = \rho V_s D / \eta$

$Re = 0.11 < 1.0$ O.K stocks law applicable.

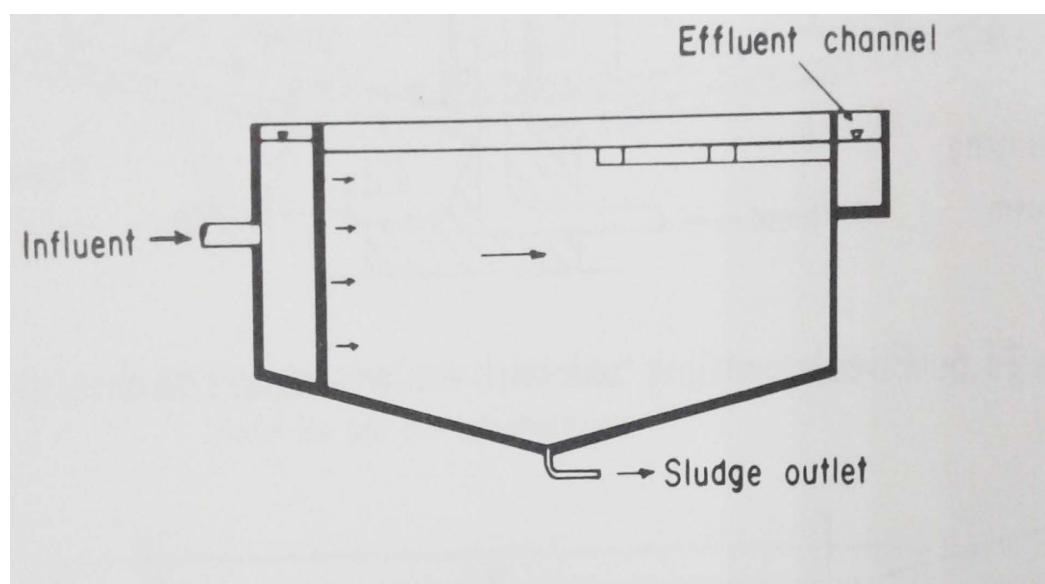
أحواض الترسيب :

احواض الترسيب قد تكون افقية او عمودية الجريان كما ان احواض الترسيب قد تكون دائيرية او مستطيلة القاعدة ويتراروح عمقها ما بين 2-5 م وان المعدل المعتمد غالبا هو 3 م . ان الاحواض المستطيلة قد يصل طولها الى 30 م وعرض الى 10 م ، اما الاحواض المرتفعة الشكل يتراوح طول ضلعها 25 م ، ميل الارضية غالبا يكون ما بين 2-6 %.

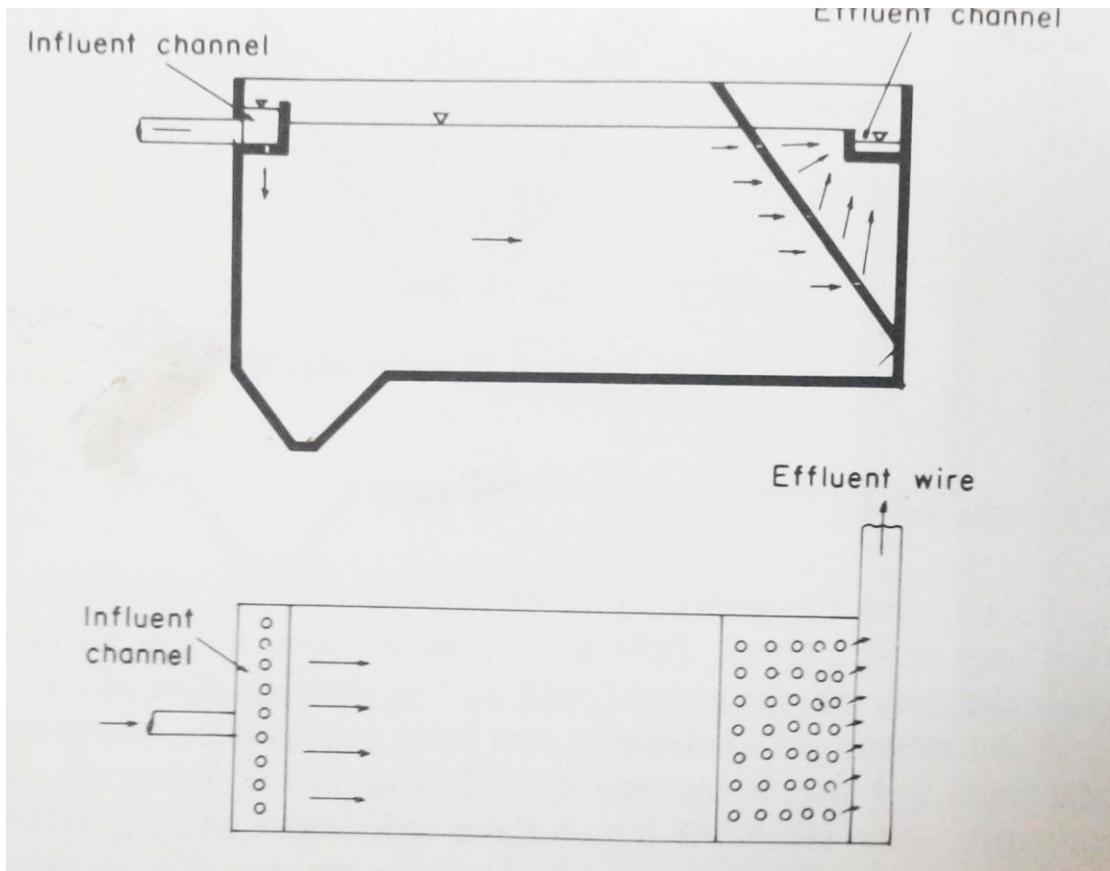
تجمع الحمأة في اسفل الحوض ويتم ازالتها غالبا بالغسل القوي او قد تجمع في هوبن وتضخ خارجا ، مزيارات الحمأة ترتبط بذراع دوار سرعته 0.3 m/sec



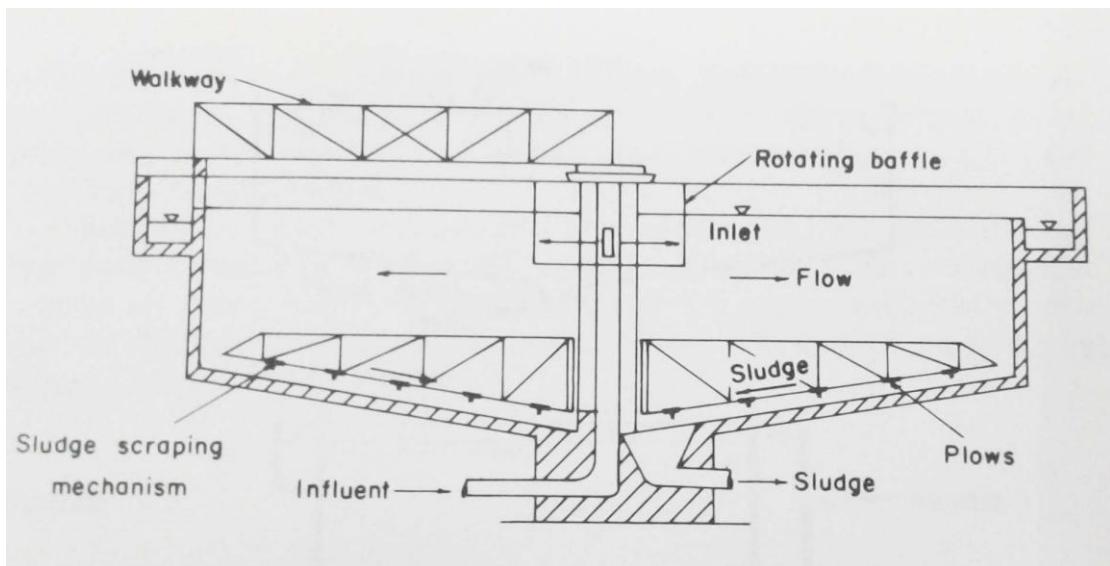
شكل يبين دخول الماء وخروج الحمأة من المنتصف الى حوض الترسيب مستطيل



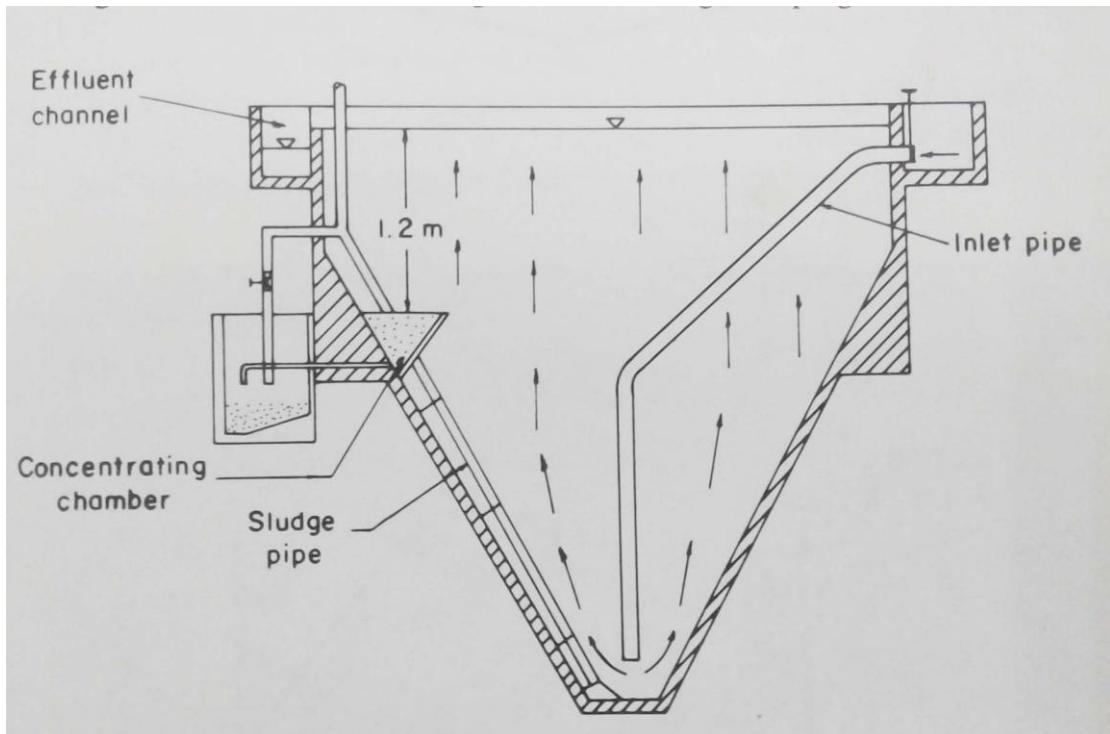
شكل يبين دخول الماء من الجانب من خلال موزع وخروج الحمأة من المنتصف



شكل يبين دخول وخروج الماء من والى حوض الترسيب وخروج الحماة
من احدى الجوانب



مقطع عرضي في حوض ترسيب دائري الشكل مع وجود قاشطة سفلية لإزالة الحماة

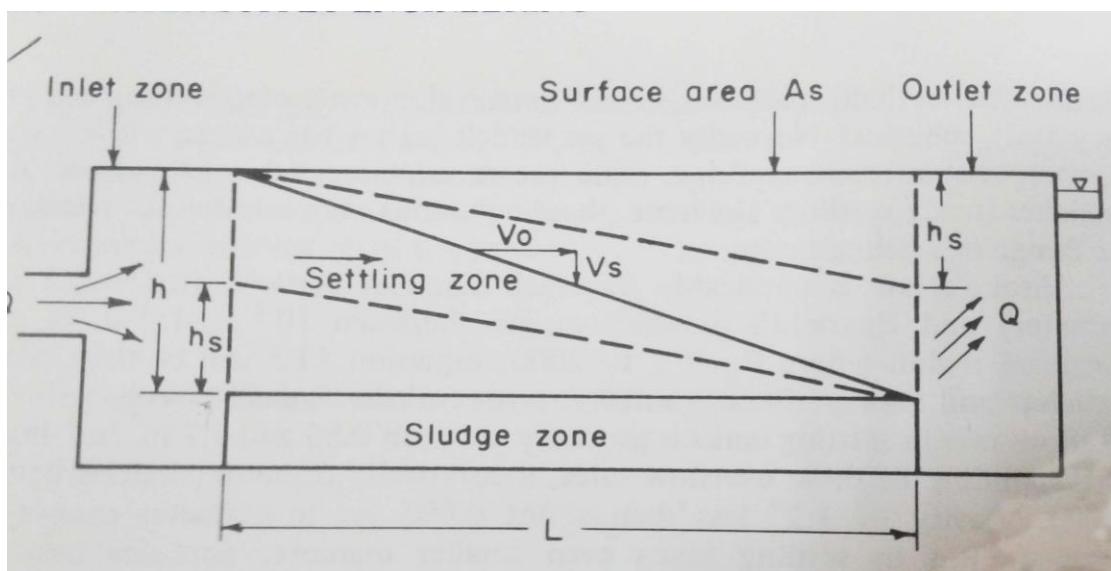


شكل يبين مقطع عرضي في حوض ترسيب دائري ذو جريان علوي

حوض الترسيب المثالي

يتكون حوض الترسيب المثالي من اربع مناطق :

- 1- منطقة الدخول Inlet zone : وهي توزع الماء على امتداد المقطع العرضي للحوض.
- 2- منطقة الترسيب Settling zone : وهي المنطقة الذي تحدث فيه ترسب للجسيمات العالقة.
- 3- منطقة الحماة Sludge gathering zone : هي المنطقة التي تجمع فيه المواد المترسبة .
- 4- منطقة الخروج Outlet zone هي المنطقة التي تخرج منها الماء مع الدقائق الغير المترسبة



شكل يبين مناطق حوض الترسيب المثالي

سرعة الجوف Scare velocity

يجب تحديد السرعة الافقية داخل احواض الترسيب حيث يجب ان تكون اقل من السرعة المسببة للجرف (اي السرعة التي تعيق ترسيب الجسيمات)

$$V = \left[\frac{8B(S-1)gd}{F} \right]^{0.5}$$

السرعة الافقية التي يجب عدم تجاوزها داخل حوض الترسيب = V

B = ثابت لا بعدي 0.04-0.06

$S = \rho_p / \rho_w$ الوزن النوعي

D = قطر الجسيم

$F=0.02-0.03$ معامل احتكاك

مثال : احسب السرعة الافقية التي تسبب الجرف اذا كانت قيمة البيانات التالية :

$$B=0.05 , S=1.2 , F=0.25 , D=0.01\text{mm}$$

Solution

$$V = \left[\frac{8B(S-1)gd}{F} \right]^{0.5}$$

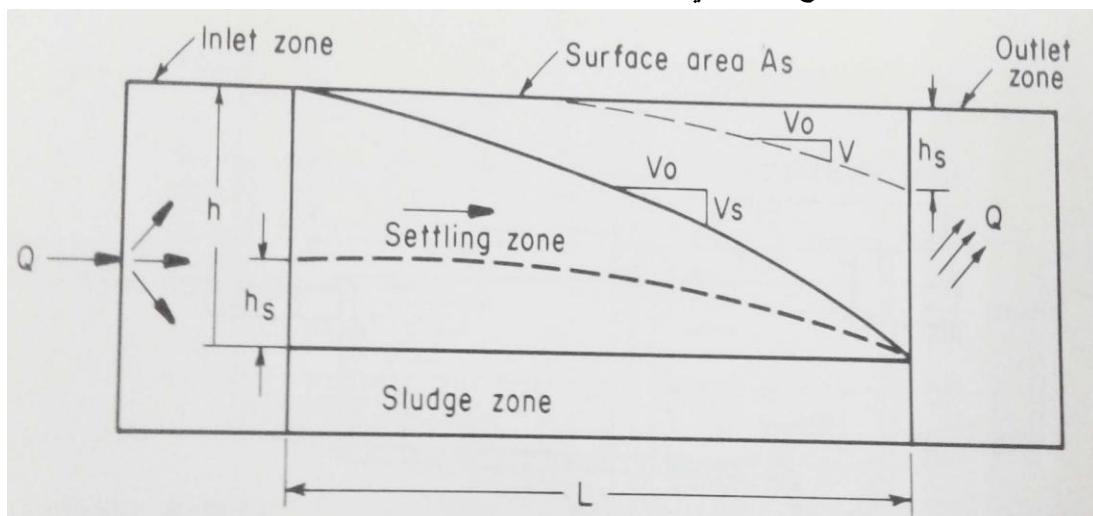
$$V = \left[\frac{8 * 0.05 * (1.2 - 1) * 9.81 * (0.01 / 1000)}{0.025} \right]^{0.5}$$

$$V = 0.0177 \text{ m/s}$$

معدل الطفح السطحي (Surface Over flow Rate)

معدل الطفح السطحي يمثل سرعة الترسيب لأبطأ جسيم تتم ازالته 100%
معدل الطفح السطحي = التصريف/ المساحة السطحية (مساحة المنسوب الافقى للحوض) وكما في الاشتراك التالي :

اشتقاق قانون معدل الطفح السطحي لحوض ترسيب مستطيل:



$$Q=AV \text{ and } V=Q/A$$

$$Q = \text{Discharge (m}^3/\text{hr})$$

$A = \text{surface area perpendicular to the flow}$

For rectangular tank ; $A=\text{width} * \text{height} = W * h$

For circular tank ; $A=\pi D H/2$ or $\pi r H$

$$ts = \frac{H}{Vs}, t = \frac{L}{V}$$

For smallest particle can be removed 100% , $ts=t$

$$\frac{H}{Vs} = \frac{L}{V}, \text{ So; } Vs = \frac{V * H}{L}$$

$$\text{Since; } V = \frac{Q}{W * H}$$

$$Vs = SOR = \frac{Q * H}{W * H * L}$$

$$Vs = SOR = \frac{Q}{W * L}$$

ملاحظات مهمة حول معدل الطفح السطحي :

1- الترسيب لا يعتمد على عمق الحوض فقط بل يعتمد على المساحة السطحية ولكن من الناحية العملية لا يوجد حوض بدون عمق .

2- اي جسيم سرعته اكبر من معدل الطفح السطحي فانه سوف يتربس اما اذا كانت سرعته اصغر من معدل الطفح السطحي فانه يوجد احتمالين اما يتربس او لا يتربس وذلك اعتمادا على موقعه من الحوض .

Vs of particles >SOR , particles will settle

Vs of particles <SOR , particles will not settle

3- يمكن ايجاد النسبة المئوية للإزالة اذا عرف كلا من سرعة الترسيب ومعدل الطفح السطحي وكما يلي :

$$\text{Percentage removal} = \frac{Vs}{SOR} * 100$$

المحددات التصميمية لأحواض الترسيب

$$SOR = 20-40 \text{ m}^3/\text{m}^2/\text{day}$$

$$\text{Detention time} = 2-4 \text{ hrs}$$

$$\text{Depth} = 3-6 \text{ m}$$

$$\text{Length to width ratio} = 2:1-4:1$$

مثال رقم 1 : اذا كان التصريف الداخل لحوض ترسيب $3000 \text{ m}^3/\text{d}$ وقيمة SOR التي سوف يعمل عليها الحوض (سرعة التصريف) تساوي $30 \text{ m}^3/\text{m}^2/\text{d}$ وان زمن بقاء الماء داخل الحوض 3 hrs ؟

- 1- اوجد ابعاد حوض ؟
- 2- اوجد السرعة الافقية للماء الداخل؟

Solution:

1. $\text{SOR} = Q/\text{surface area}$

$$A = Q/SOR, A = 3000/30 = 100 \text{ m}^2$$

$$\text{Volume} = Q * \text{time} = 3000 * 3/24 = 375 \text{ m}^3/\text{d}$$

$$\text{Depth} = \text{Volume}/\text{surface area} = 375/100 = 3.75 \text{ m}$$

Let length =double the width

$$\text{Surface area} = L W, W = W * 2W$$

$$100 = 2W^2, W = 7.07 \text{ m}, \text{So; } L = 14.14 \text{ m}$$

2. To find the horizontal velocity

$$\text{Depth (h)} = 3.75 \text{ m}, W = 7.07 \text{ m}, \text{So; } A = W * h$$

$$A = 3.75 * 7.07 = 26.51 \text{ m}^2$$

$$Q = A * V; 3000 = 26.51 * V$$

$$V = \underline{113.16 \text{ m/d}} = 113.16/(60 * 60 * 24) = 0.0013 \text{ m/sec}$$

مثال رقم 2 : حوض ترسيب بمساحة سطحية 150 m^2 بمعدل تصريف $3000 \text{ m}^3/\text{d}$ يحتوي على جسيمات طين كثافتها 1 g/cm^3 وقطرها 105 g/cm^3 وكتافة المائع 0.056 mm ، اوجد نسبة الازالة في الحوض علما ان لزوجة السائل هي $1.002 * 10^{-2} \text{ g/cm.sec}$ ؟

Solution:

$$A = 150 \text{ m}^2, Q = 3000 \text{ m}^3/\text{day}, \rho = 1.05 \text{ g/cm}^3$$

$$\text{S.O.R} = Q/A$$

$$= 3000/150 = 20 \text{ m/d}$$

$$Vs = \frac{g}{18\mu} (\rho_s - \rho)d^2$$

$$Vs = \frac{980}{18 * 1.002 * 10^{-2}} (1.05 - 1)(0.056/10)^2 = 0.008281 \text{ cm/sec}$$

$$Vs = (0.008281 * 60 * 60 * 24)/100 = 7.1 \text{ m/d}$$

$$\text{Percentage removal} = (Vs/S.O.R) * 100 = (7.1/20) * 100 = 35.5\%$$

مثال رقم 3 : المعطيات حوضين للترسيب احدهما مستطيل الشكل طوله 45 م وعرضه 20 م وارتفاعه 4 م والأخر دائري يمتلكان نفس التصريف بنفس معدل الطفح السطحي ونفس زمن الاحتجاز الهيدروليكي والذي يساوي 3hrs & 12 min او جد قطر حوض الترسيب الدائري الشكل ؟

Solution :

For rectangular tank ; volume = W*L*h

$$=20*45*4= 3600 \text{ m}^3$$

$Q = \text{Volume} / \text{time}$; $Q=3600/(3+(12/60))=1125 \text{ m}^3/\text{hr}$

$$\text{S.O.R}=Q/\text{surface area}; \quad \text{S.O.R} = 1125/(45*20)=1.25 \text{ m/hr}$$

For circular tank has the same S.O.R as the rectangular tank;

$$\text{Surface area} = 1125/1.25= 900 \text{ m}^2$$

$$\text{Area} = 3.14D^2/4 \quad ; \quad D= 33.85 \text{ m}$$

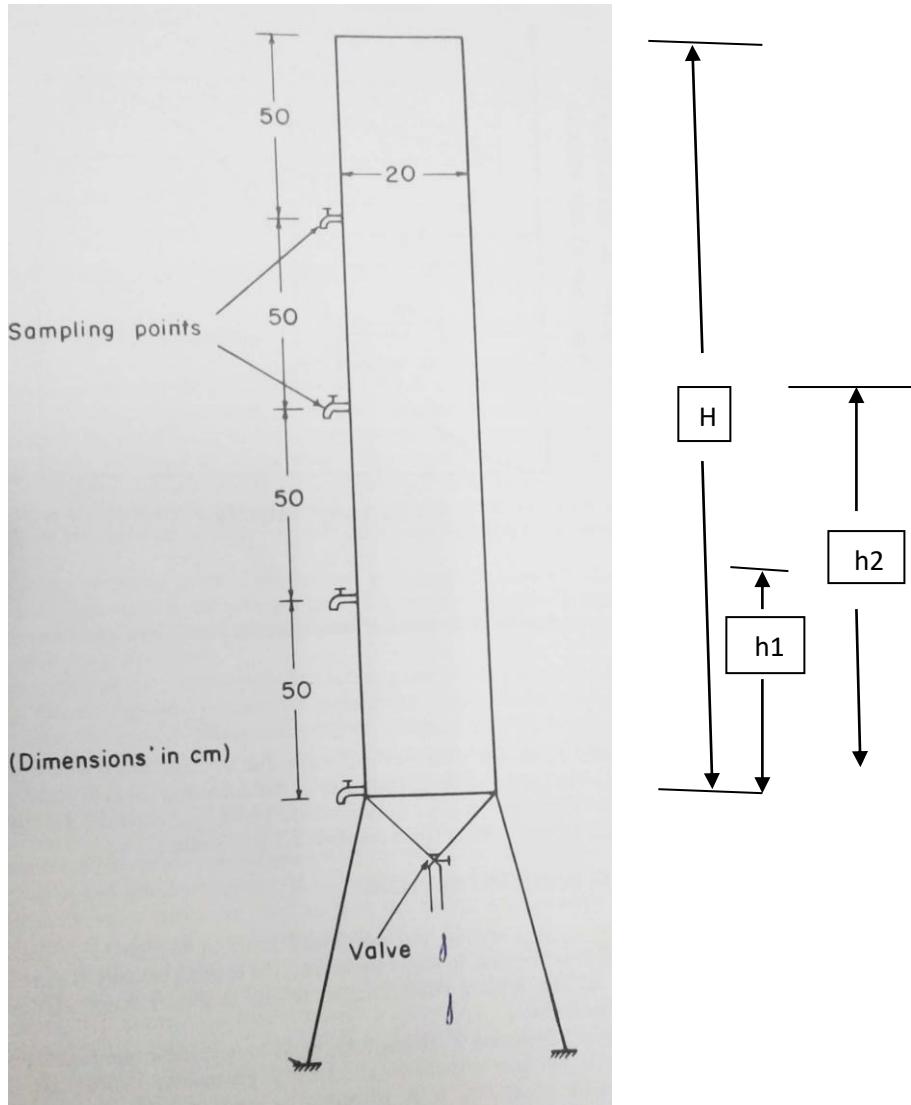
تحليل الترسيب Settling analysis

غالبا يوجد تغاير كبير في أحجام الدقائق الموجودة في الماء وانه من الصعب نظريا حساب سرعة الترسيب من المعادلات ولهذا انه من غير الممكن التنبؤ بالنسبة المئوية للإزالة في أحواض الترسيب .

عمود الترسيب :

وهي أنبوية قطرها 200mm وعمقها مساويا لعمق المرور المراد تصميمه تقريبا مترين، ويتم وضع مأخذ جانبية بمسافات متساوية كل 50 ملم وعلى عمق العمود. يملئ عمود الترسيب بالماء ذات الشوائب او الخام وممزوج جيدا ويسمح له بالترسب في ظروف ساكنة ثم يؤخذ نماذج من عمق معين في عدة ازمنة ويع算 تركيز الدقائق في كل حالة .

في اي عمق فقط الدقائق التي تمتلك سرعة ترسيب اقل من (h/t) سوف تكون موجودة في العالق حيث يمثل h عمق النموذج وقيمة t هو زمن الترسيب وبذلك يمكن رسم منحنى التوزيع التكراري بين سرعة الترسيب وبين نسبة الدقائق التي لها سرعة اقل من سرعة الترسيب وبذلك يمكن حساب النسبة المئوية للإزالة .



شكل يبين عمود الترسيب

زمن المكوث Detention time

النسبة المئوية لإزالة العكورة من ماء نهر يحوي رمل ، سلت وطين تقريريا 50% في ساعة واحدة وكذلك حوالي 70% في ساعتين اي زيادة 20% فقط عن الساعة الاولية مما يعني ان معدل ازالة المواد الصلبة بعد مرور ساعة تكون الأعلى نسبة وتقل هذه النسبة مع الزمن .
 تستعمل احواض الترسيب الاولية Pre sedimentation tanks للماء العكر جدا و تكون فترة البقاء المياه العكر في هذه الاحواض حوالي 8 ساعات وان اداء هذه الاحواض يعتمد بشكل رئيسي على المخثرات والتي يتم اضافتها اليه للتسرع في عملية الترسيب وتقليل زمن البقاء حيث ان المواد الطافية المشحونة غالبا بشحنات سالبة تميل الى تغير شكلها وحجمها وتحدد مع باقي الغرويات مما يساعد في زيادة وزنها وترسب . ان تقدير زمن البقاء في احواض الترسيب الاولية التي يضاف لها المخثرات يعتمد على تجارب مختبرية ولكن في الغالب يكون زمن البقاء فيها بين ساعتين وثلاث ساعات .

أنواع الترسيب

- يوجد أربعة أنواع من الترسيب :
- 1- الترسيب المنفصل Discrete settling
 - 2- الترسيب البلادي Flocculent settling
 - 3- الترسيب المعاق Hindered settling
 - 4- الترسيب الانضغاطي Compression settling

ان الترسيب يبدأ بنزول منفصل للحبيبات الثقيلة ولكن أثناء التخثير والتلبيد يحدث تكثيل وبذلك يزداد حجم الحبيبات ويزداد وزنها وبذلك سوف تنزل بشكل أسرع من المفترض ولا يمكن تطبيق قانون ستوك عليها ولذلك يكون من الصعب تطبيق قانون او قاعدة معينة لحساب سرعة الترسيب للدقائق المتلبدة وغالبا يتم استخدام عمود الترسيب لتحديد كفاءة سرعة الترسيب وبالتالي نسبة الازالة

أولاً : الترسيب المنفصل : وفيها تكون الحبيبات غير متماسكة مع المجاورة لها
قانون نسبة الازالة الكلية للمواد العالقة داخل حوض الترسيب

$$\% \text{ removal (F)} = (1-X_s) + \frac{1}{V_s} \sum V_s * \Delta X$$

(1-X_s) : يعني هذا الجزء سرعة ترسيب الجسيمات الأكبر من SOR

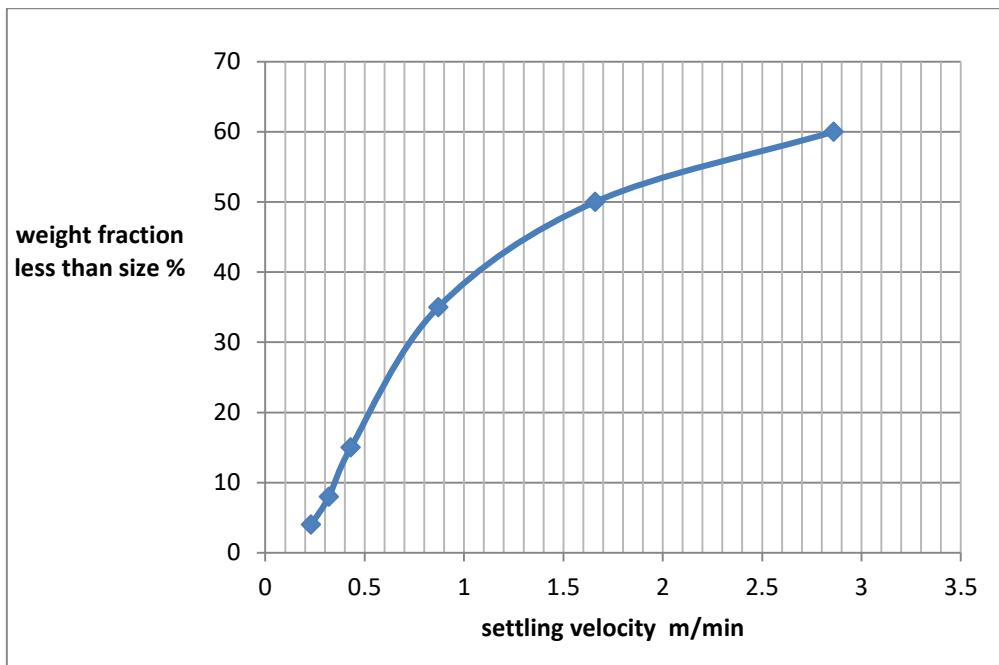
مثال : تم تحليل نموذج مختبري فيه مواد عالقة في عمود الترسيب وتم اخذ نماذج من النماذج على عمق مترين خلال فترة عشرة دقائق وكانت كما يلي :

Time (min)	Portion of particles in sample
0.7	0.6
1.2	0.5
2.3	0.35
4.6	0.15
6.3	0.08
8.8	0.04

المطلوب : اوجد الازالة الكلية اذا كان معدل الطفح السطحي = 0.03m/sec (1.8 m/min)

Solution:

Time (min)	Settling velocity (m/min)	Portion of particles with velocity less than indicated
0.7	(2/0.7)=2.86	0.6
1.2	(2/1.2)=1.66	0.5
2.3	(2/2.3)=0.87	0.35
4.6	(2/4.6)=0.43	0.15
6.3	(2/6.3)=0.32	0.08
8.8	(2/8.8)=0.23	0.04
	0	0



For SOR = 1.8 m/min ; So; the value of = 0.49

$$(1-X) = (1-0.49) = 0.51$$

from curve for calculating the area less the value 0.49; $\sum Vdx = 0.349$

$$F = (1-X) + (1/SOR) * \sum Vdx$$

$$F = 0.51 + (1/1.8)(0.349) = 69.8\% = 69.8\%$$

الترسيب اللبادي

Flocculent settling

ان الجسيمات اللبادية هي تلك الناتجة عن الترسيب الكيميائي بوجود المختبرات حيث ان هذه الغرويات العالقة سوف تتكتل وتترسب ان هذا النوع من الترسيب يطلق عليه الترسيب اللبادي وبما ان الجسيمات المتكتلة سوف تترسب بسرعة نوعا ما اكبر فلذلك فان قانون ستوك لا يمكن تطبيقه للأقطار الكبيرة مما يتم اللجوء الى التجارب العملية وذلك باستخدام عمود الترسيب لايجاد كفاءة ازالة الحوض وحساب ابعاد الحوض.

حساب نسبة الإزالة الكلية باستعمال عمود الترسيب

طريقة العمل :

1. تؤخذ العينات في فترات زمنية منتظمة من خلال الفتحات الجانبية من عمود الترسيب وتحل العينات لإيجاد نسبة الإزالة $TSS\%$ علماً أن التركيز المرغوب بالجريان الخارج من حوض الترسيب البادي هو 60 mg/l .
2. ترسم علاقة مابين النسبة المئوية للإزالة مع الزمن والعمق.
3. يتم تسقيط التراكيز على ورق بياني
4. رسم خارطة كنторية للإزالة المئوية تربط بين النقاط المتتساوية في نسب الإزالة.
5. من قيمة معدل الطفح السطحي ومن ارتفاع عمود الترسيب يوجد الزمن المطلوب لتحقيق نسبة الإزالة الكلية عنده وكما يلي

$$SOR = Q/\text{surface area} ; \quad SOR = H/t , \quad t=H/SOr$$

6. سقط عمود عند الزمن المطلوب في المنحني .

7. يتم حساب h_1, h_2, h_3, \dots حيث أن h_1 تمثل الفرق بين قيمتي الارتفاع لأول منحين وتضرب في الفرق بين معدل نسب الإزالة لكل منها فمثلاً كان الرفق 0.75 وقيم الإزالة للأول 100% والثاني 80% فسوف يكون قيمة h_1 كما يلي

$$H_1 = (0.75/1.5) (100+80)/2 = 45$$

وهكذا يتم حساب h_2, h_3, h_4, \dots

8- قيمة الإزالة الكلية تساوي مجموع قيم $(h_1, h_2, h_3, h_4, \dots)$

تصميم مربس لبادي من معرفة نسبة الإزالة المتحققه لطفح معين

- 1) يتم إيجاد زمن الاحتجاز الهيدروليكي ويضرب في معامل الأمان 1.6
- 2) ترسم علاقة بين قيم SOR ونسبة الإزالة المئوية ويتم تسقيط نسبة الإزالة المئوية المرغوبة أو المطلوب تحقيقها على المنحني ويتم إيجاد قيمة SOR للحوض المطلوب تصميمه ومن ثم تضرب هذه القيمة بمعامل أمان 0.7
- 3) بعد معرفة قيمة SOR يتم حساب المساحة السطحية للحوض بالعلاقة التالية

$$SOR = q / \text{surface area}$$

- 4) يتم حساب حجم الحوض من العلاقة التالية :

$$\text{Volume} = Q * \text{time}$$

- 5) يتم حساب عمق الحوض المربس للبادي بالعلاقة التالية:

$$\text{Depth} = \text{Volume} / \text{surface area}$$

- 6) نفرض أن طول الحوض = ضعف العرض $L = 2 * W$.

- 7) معرفتنا للمساحة السطحية للحوض يمكن إيجاد مقدار عرض الحوض وطوله على افتراض أن الحوض مستطيل الشكل.

مثال : فيما يلي جدول فيها البيانات الخاصة بتركيز المواد الصلبة العالقة في عمود ترسيب مع العمق والזמן المطلوب حساب ابعاد وعمق حوض المرسب اللبادي ؟ التصريف الداخلي ؟ $760 \text{ m}^3/\text{d}$

Time Depth	0	5	10	20	40	60	120
0.5	250	220	200	150	115	95	50
1.0	250	205	205	162.5	117.5	105	65
2.0	250	210	210	170	130	102.5	65

Solution :

First : Calculate the percentage Removal for each intake:

$$1^{\text{st}} \% \text{ removal} = (250-220) * 100 / 250 = 12\%$$

$$2^{\text{nd}} \% \text{ removal} = 14\%$$

$$3^{\text{rd}} \% \text{ removal} = 10\%$$

Time Depth	0	5	10	20	40	60	120
0.5	0	12	20	40	54	62	80
1.0	0	14	18	35	53	58	74
2.0	0	10	16	32	45	59	74

Second : Draw a relation between time and percentage removal for each depth as follow:

Third : Calculate SOR for each time : 20, 40, 60, 120 min as flows:

Time (min)	SOR
20	$2/20=0.1$
40	$2/40=0.2$
60	$2/60=0.3$
120	$2/120=0.6$

Fourth : calculate the percentage removal at each time 20,40,60, &120

At time 20 min :

$$\frac{100+80}{2} * \frac{h_1}{H} + \frac{80+70}{2} * \frac{h_2}{H} + \frac{70+60}{2} * \frac{h_3}{H} + \frac{60+50}{2} * \frac{h_4}{H} + \frac{50+40}{2} * \frac{h_5}{H} + \frac{40+30}{2} * \frac{h_6}{H}$$

At time 40 min:

$$\frac{100+80}{2} * \frac{h1}{H} + \frac{80+70}{2} * \frac{h2}{H} + \frac{70+60}{2} * \frac{h3}{H} + \frac{60+50}{2} * \frac{h4}{H} + \frac{50+40}{2}$$

At time 60 min:

$$\frac{100+80}{2} * \frac{h1}{H} + \frac{80+70}{2} * \frac{h2}{H}$$

Fifth : draw a relation between time and % removal as follows :

$$\% \text{ removal} = (250-60) * 100 / 250 = 76\%$$

من التساقط على المنحني بنسبة ازالة 76% يخرج الزمن 80 دقيقة

نضرب الزمن الناتج * 1.6 (معامل أمان)

$$80 * 1.6 = 128 \text{ min}$$

Sixth: draw relation between SOR and % removal

Seventh:

من المنحني $SOR = 42.5 \text{ m}^3/\text{m}^2/\text{d}$ وتحول الى $SOR = 0.02 \text{ m/min}$

نضرب بمعامل امان 0.7

$$42.5 * 0.7 = 22.75 \text{ m/d}$$

$SOR = Q / \text{surface area}$

$$Q = 7600 \text{ m}^3/\text{d}$$

$$29.75 = 7600 / \text{surface area}$$

$$\text{Surface area} = 255.46 \text{ m}^2$$

Eight h: Calculate volume of the flocculated tank

Volume = $Q * \text{time}$

$$\text{Volume} = 7600 (\text{m}^3/\text{d}) * 128 / (60 * 24) \text{ d} = 675.5 \text{ m}^3$$

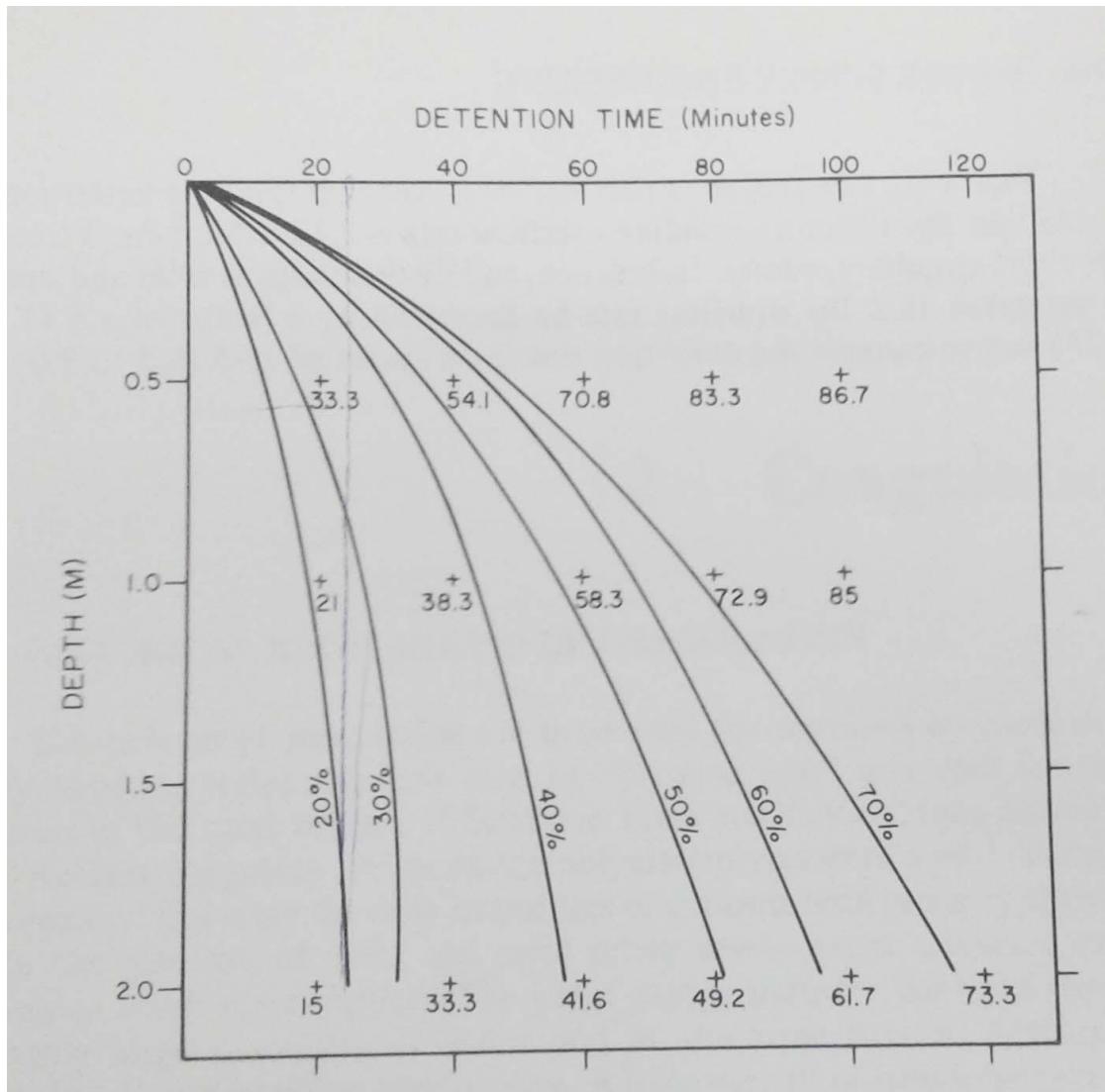
Ninth : Find the depth, W&L

Depth = Volume / Surface area

$$= 675.5 / 255.46 = 2.6 \text{ m}$$

$$\text{Surface area} = 2W^2, 255.46 = 2W^2, W^2 = 127.73, W = 11.3 \text{ m}$$

$$L = 2W, L = 22.6 \text{ m}$$



مثال : تم اخذ البيانات التالية ومن ارتفاعات مختلفة من عمود ترسيب .أوجد نسبة الازالة للدائئن لحوض ترسيب عمقه 1.8 م و زمن بقاء 50 دقيقة ؟

EX3: Using a sample data provide , estimate the percentage removal of solids in an ideal basin with a depth of 1.8 m and residence time of 50 min.

Settling time (min)	h1 0.6 m	h2 1.2 m	h3 1.8 m
10	22	14	12
20	37	29	26
30	49	38	36
40	58	49	43
60	71	60	55
80	74	66	63

: الحل

1. نقوم برسم علاقة على ورق بياني بين الزمن وبين ارتفاع المأخذ ، ثم اوصل بين الخطوط .
2. نسقط نسب الازالة عند تقاطعات الشبكة ونرسم المنحنيات الخاصة .
3. نرسم خط عمودي عند الزمن المطلوب وهو (50) دقيقة واذا لم يعط في السؤال نستخرجه من تقسيم المسافة (1.8 m في هذا السؤال) الى سرعة الترسيب .
4. نستخرج قيم h_1, h_2, h_3, h_4 والتي مجموعها المفروض ان يكون ارتفاع عمود الترسيب والذي يمثل ارتفاع الحوض (H) والذي يمثل في هذا السؤال 1.8 و يمكن استخراج القيم المذكورة من حساب المسافة من تقاطع كل منحني مع المستقيم العمودي الذي تم رسمه.

$$F = \frac{(45+50)}{2} * \left(\frac{0.4}{1.8} \right) + \frac{(50+60)}{2} * \left(\frac{0.7}{1.8} \right) + \frac{(60+70)}{2} * \left(\frac{0.2}{1.8} \right) \\ (70+100) * \left(\frac{0.5}{1.8} \right), \quad F=62\%$$

مثال مهم : عند تحليل الماء في عمود الترسيب كان تركيز المواد العالقة الاولى 250 ملغم/لتر تم اخذ عينات من الماء من اعماق مختلفة عمود الترسيب وعند ازمان مختلفة وتم ايجاد تركيز المواد العالقة كما في المصفوفة التالية . ما هي نسبة الازالة لحوض ترسيب عمقه 3 معنـد زـمـن بـقاء 135 دـقـيقـة ؟

Depth (m)	Concentrations (mg/l)					
	30 min	60 min	90 min	120 min	150 min	180 min
0.5	133	83	50	38	30	23
1.0	180	125	93	65	55	42
1.5	203	150	118	93	70	58
2.0	213	168	135	110	90	70
2.5	220	180	145	123	103	80
3.0	225	188	135	133	113	95

Solution :

Time = 135 min

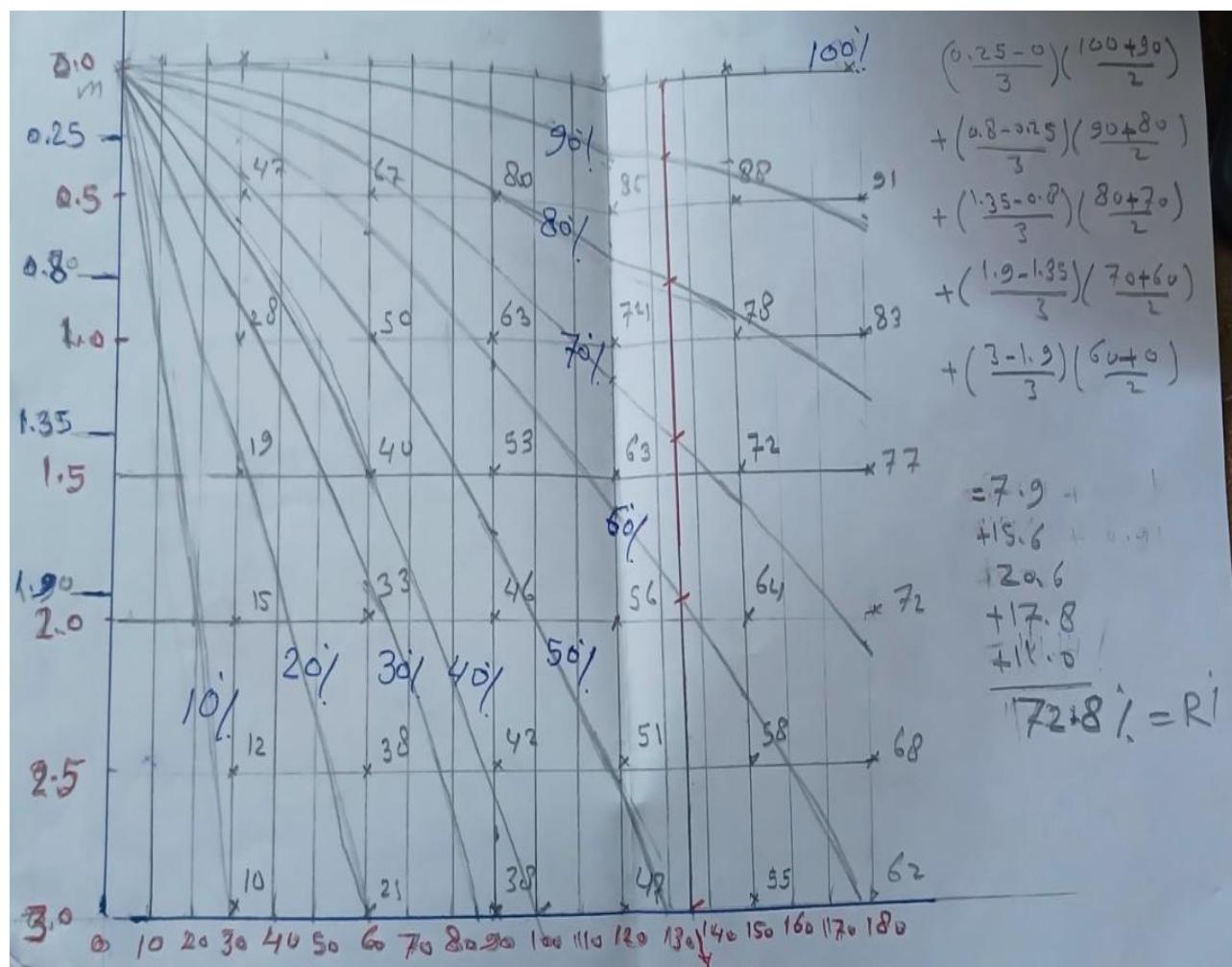
$$\% \text{ Removal} = (\frac{C_i - C_{out}}{C_i}) * 100$$

- نقوم برسم الشبكة بين الزمن وبين ارتفاع الماخذ .

- نقوم بحساب نسب الازالة لكل النقاط وحسب القانون اعلاه فيخرج لنا الجدول التالي

Depth (m)	Concentrations (mg/l)					
	30 min	60 min	90 min	120 min	150 min	180 min
0.5	47	67	80	85	88	91
1.0	28	50	63	74	78	83
1.5	19	40	53	63	72	77
2.0	15	33	46	56	64	72
2.5	12	38	42	51	58	68
3.0	10	25	38	47	55	62

نقوم بتسقيط نسب الازالة عند الزمن المحدد 135 دقيقة ونرسم المنحنيات



مثال واجب : تم اخذ البيانات التالية من عمود الترسيب ارتفاعه 1.5 متر احسب الازالة الكلية و اذا كان معدل الطفح السطحي 0.15 م/ثا والتركيز الاولى 100 ملغم/لتر ؟

Height (m)	5 mints	10 mints	25 mints
0.5	20	10	5
1.0	40	30	20
1.5	60	50	40

Solution

Height m	5 mints	10 mints	25mints
0.5	80	90	95
1.0	60	70	80
1.5	40	50	60

$$T = H/SOR = 1.5/0.15 = 10 \text{ mints}$$

$$R\% = (0.75/1.5)(100+80)/2 + (0.5/1.5)(80+60)/2 + (1.25/1.5)(60+50)/2$$

$$R\% = 77.5\%$$

واجب بيتي : الجدول التالي يبين نتائج التحليل المختبري (تركيز المواد الصلبة العالقة) لعمود الترسيب ارتفاعه 3 م وكان التركيز الاولى لحوض الترسيب البادي 250 ملغم/لتر. ما هي الازالة المتوقعة بعد مرور 135 دقيقة ؟

Depth (m)	Concentrations (mg/l)					
	30 min	60 min	90 min	120 min	150 min	180 min
0.5	133	83	50	38	30	23
1.0	180	125	93	65	55	42
1.5	203	150	118	93	70	58
2.0	213	168	135	110	90	70
2.5	220	180	145	123	103	80
3.0	225	188	135	133	113	95

Solution :

Given : $C_0 = 250 \text{ mg/l}$, $R\% = ?$, $T = 3\text{hrs} + 45 \text{ min}$.

Time = 135 min

$$\% \text{ Removal} = (C_i - C_{out}) * 100 / C_i$$

- نقوم برسم الشبكة بين الزمن وبين ارتفاع المأخذ .
- نقوم بحساب نسب الازالة لكل النقاط وحسب القانون اعلاه فيخرج لنا الجدول التالي

Depth (m)	Concentrations (mg/l)					
	30 min	60 min	90 min	120 min	150 min	180 min
0.5	47	67	80	85	88	91
1.0	28	50	63	74	78	83
1.5	19	40	53	63	72	77
2.0	15	33	46	56	64	72
2.5	12	38	42	51	58	68
3.0	10	25	38	47	55	62

نقوم بتسقيط نسب الازالة عند الزمن المحدد 135 دقيقة ونرسم المنحنيات حيث نستنتج من تقاطع الزمن المطلوب مع منحنيات الازالة ان نسبة الازالة هي 72.8% .

الترسيب المعاق Hindered settling

يحصل الترسيب المعاق نتيجة التقارب للجسيمات بحيث ان الحركة النسبية للجسيم تتأثر بالسرعة النسبية للجسيمات المتجاورة :

يستند التصميم على ثلاثة افتراضات :

- 1- المساحة المطلوبة لترسيب الجسيمات المنفصلة عند اعلى المروق
- 2- المساحة المطلوبة لترسيب السطح البيني بين منطقتين
- 3- الترسيب المنفصل والمعاق .

لو أخذنا نموذج تركيزه معتدل الى عال وبعد فترة زمنية نلاحظ ان الماء الرائق يصعد الى الاعلى والعوالق تبدأ بالترسب نحو الاسفل فتظهر مناطق الترسيب الواحدة تلو الاخرى بمرور الوقت حيث سوف يظهر سطح بيني (خط) للحد الفاصل ما بين الماء الرائق والعوالق المترسبة نحو الاسفل وهذا الخط يأخذ بالهبوط نحو الاسفل بمرور الوقت .

العوامل التي تحكم التصميم :

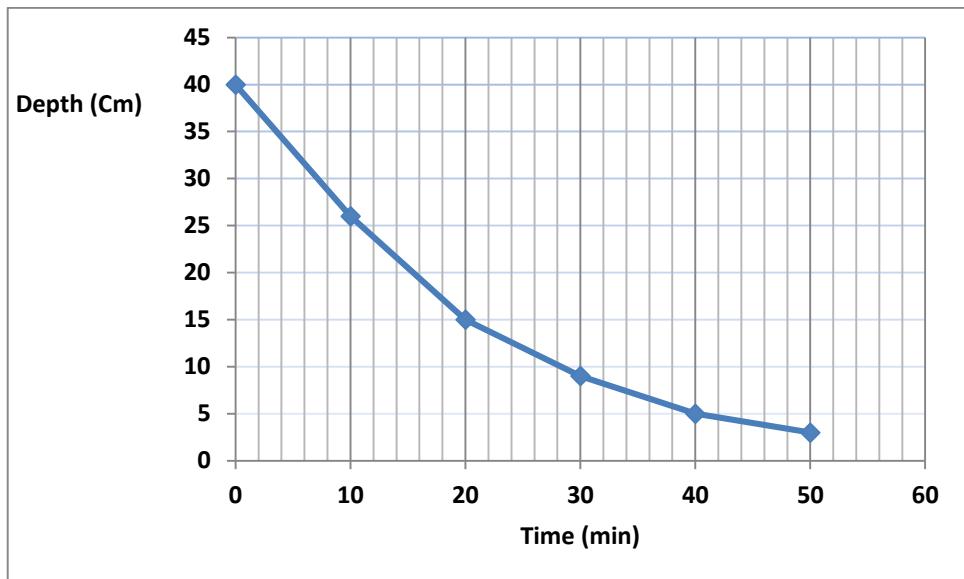
- 1- المساحة المطلوبة للترويق.
- 2- المساحة المطلوبة للتخلص . Thickening
- 3- معدل الهبوط للسطح البيني .

س/ كم هو الزمن اللازم للحصول على تركيز سفلي Cu بعمق مقداره Hu ؟

الجواب :

- 1- نرسم علاقة مابين الزمن العميق .
- 2- نرسم مماس لأعلى المنحني .
- 3- نرسم مماس لمنطقة الترسيب المعاق
- 4- ننصف الزاوية المكونة من المماسين
- 5- نقطة تقاطع المنصف مع المنحني عند النقطة C0 والتي تمثل التركيز الحرج ز
- 6- نرسم مماس من النقطة C2 .
- 7- نمد خط افقي الذي يمثل العميق Hu وبذلك سوف يتقاطع مع المماس .
- 8- من نقطة التقاطع نرسم خط شاقولي نحو الاسفل .
- 9- نقرأ القيمة المطلوبة التي تمثل الزمن اللازم للحصول على التركيز المطلوب .
- 10- نحسب المساحة السطحية اللازمة للتخلص كما يلي: $A=Q*tu / Hu$
- 11- نحسب المساحة السطحية اللازمة للترويق كما يلي: $A=Q/SOR$ حيث ان قيمة SOR يمكن حسابها عن طريق قياس ميل المماس .
- 12- نحسب التصريف اللازم للترويق كما يلي: $Q_{Floc.}=Q_0 * \frac{(h_0 - h_u)}{h_0}$

س/ تم الحصول على منحني الترسيب المبين في الشكل التالي لخت مركز تركيز الاولى 3000mg/l او ج معدل الطفح السطحي المطلوب للحصول على خبث مركز يبلغ تركيز المواد الصلبة فيه 2% وزنا ؟



Solution:

$$2\% = \frac{2}{100} \times \frac{106}{106} = 20,000 \text{ mg/l}$$

$$H_o C_o = H_u C_u$$

$$500 \times 3000 = H \times 20,000, \quad H_u = 75 \text{ mm}$$

From curve ; $t_u = 40 \text{ min}$

$$A = Q t_u / H_o$$

$$A = 0.08 Q$$

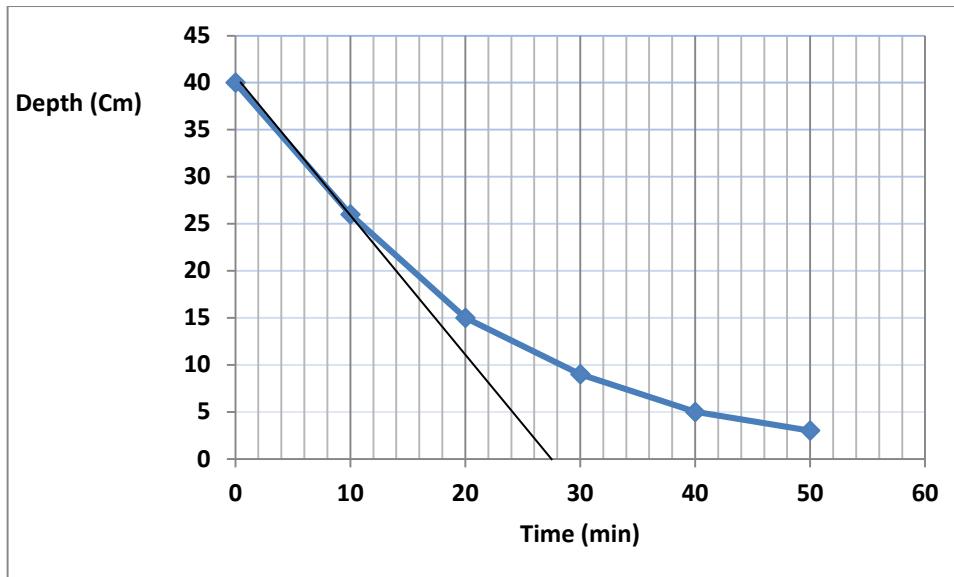
$$S O R = Q / A = Q / 0.08 Q = 12.5 \text{ mm/min}$$

From curve $S O R = 20 \text{ mm/min}$

مثال : نموذج خام من الماء الخارج من محطة معالجة تركيزه $C_0 = 400 \text{ mg/l}$ تم وضعه في عمود الترسيب مختبri ارتفاعه 0.4 m و تم الحصول على منحني الترسيب الذي في الشكل أدناه .

1. أوجد مساحة التخزين لحمة تركيزها $C_u = 24,000 \text{ mg/l}$ علما ان التصريف الداخل لحوض الترسيب هو $400 \text{ m}^3/d$.

2. كما أوجد الحمل الداخل محسوبا ب $\text{Kg/m}^2/d$ ؟

**Solution :**

$$C_0 = 400 \text{ mg/l}, C_u = 24,000 \text{ mg/l}, Q = 400 \text{ m}^3/\text{day}, H_o = 0.4 \text{ m}, A \text{ thick} = ?$$

$$H_o C_0 = H_u C_u$$

$$0.4 * 400 = 24,000 * H_u$$

$$H_u = 0.0666 \text{ m}$$

$$\text{From the curve ; } \tan \theta = dy/dx = \frac{0.4 - 0.07}{15 - 10} = 0.04$$

$$Q_{\text{new}} = Q_o * \frac{H_o - H_u}{H_o} = 400 * \frac{0.4 - 0.067}{0.4} = 399.16 \text{ m}^3/\text{d}$$

$$(\text{For } \tan \theta = 0.04); \quad \text{So; } \quad \theta = 2.57 = \text{S.O.R}$$

$$A = Q_{\text{new}}/\text{SOR}$$

$$= 399.16 / 2.57 = 155 \text{ m}^2$$

$$A \text{ thick} = Q * t_u / H_o$$

$$\text{From the curve ; } t_u = 40 \text{ min}$$

$$A \text{ thick} = (400 / 24 * 60) * 40 / 0.4 = 27 \text{ m}^2$$