

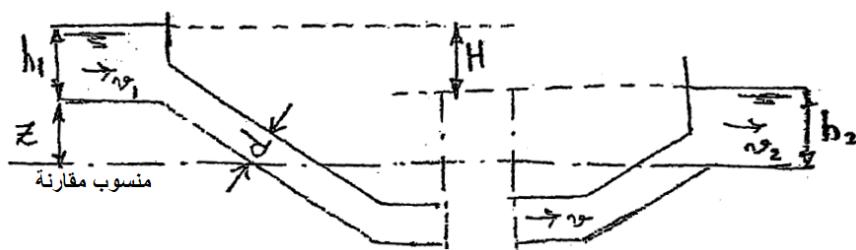
السيفون المقلوب

1-7- تعريف:

عبارة عن ناقل مائي مغلق مصمم لتجري فيه المياه تحت الضغط بتأثير وزنها الذاتي أسفل نهر أو قناة أو مصرف أو طريق أو سكة حديدية أو وادٍ منبسط.

يجب تأمين ضاغط مائي كافٍ عند المدخل وذلك للتغلب على كافة ضياعات الطاقة للجريان ضمن هذه المنشأة، وذلك في حدود السرع المقبولة. وتتألف هذه المنشأة بشكل أساسٍ من ثلاثة أجزاء:

أنبوب مضغوط (الناقل) - منشأة المدخل - منشأة المخرج



الشكل (27)- تقاطع العبارة مع طريق

بتطبيق معادلة الطاقة بين مدخل السيفون المقلوب ومخرجه:

$$H = Z + h_1 - h_2 = \sum \xi_{m+f} \cdot \frac{V^2}{2g} + \frac{V_2^2 - V_1^2}{2g}$$

في حال $h_1 = h_2 \quad V_1 = V_2 \Leftarrow A_1 = A_2$

$$\Rightarrow H = Z = \sum \xi_{m+f} \cdot \frac{V^2}{2g} \Rightarrow V = \sqrt{\frac{1}{\sum \xi_{m+f}}} \cdot \sqrt{2gZ}$$

$$\Rightarrow Q = \mu \cdot A \cdot \sqrt{2gZ}$$

حيث μ معامل تصريف السيفون المقلوب.

7-2- سنقوم بدراسة التصميم الهيدروليكي لمنشأة السيفون:

تشابه خطوات التصميم الهيدروليكي للسيفون المقلوب، ما مر معنا في العبارة مع مراعاة ما يلي:

- مقطع ناقل السيفون المقلوب يمكن أن يكون دائري أو صندوقي.
- يمكن أن يكون السيفون المقلوب بناقل واحد أو أكثر من ناقل، بما يحقق الشروط التصميمية المتعلقة بفارق النسوب بين المدخل والمخرج، والسرعة المسموحة للجريان ضمن الناقل، وظروف تشغيل واستثمار وصيانة المنشأة.
- $d \leq 1.5 \text{ m}$ في حال كان المقطع دائري الشكل.
- $A_s \leq 2.4 \text{ m}^2$ في حال كان المقطع صندوقي.
- وبالنسبة لشرط سرعة الجريان ضمن ناقل السيفون المقلوب:

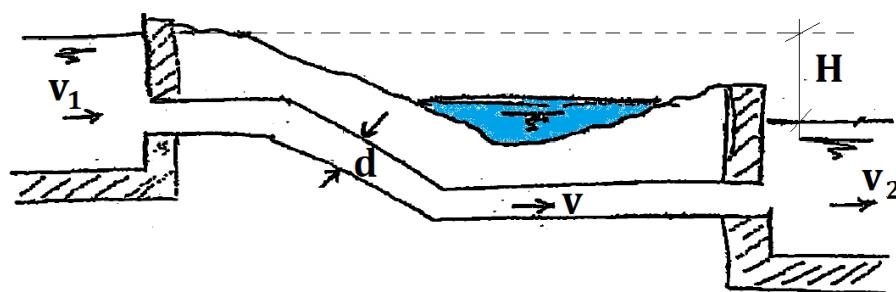
$$1 \leq V_s \leq 2 \text{ m/sec}$$

$$2 V_{DS} \leq V_s \leq 3 V_{DS}$$

وطبعاً يمكن زيادة السرعة إلى 2.5 m/sec ضمن شروط معينة.

المسألة الأولى:

سيفون مقلوب يصل بين خزانين مناسبيهما مختلفة، السيفون عبارة عن أنبوب فولاذي قطره $d = 0.7 \text{ m}$ وطوله الكلي $L = 500 \text{ m}$ ، يمر تدفق مقداره $Q = 0.5 \text{ m}^3/\text{sec}$. مقدار الضياعات الموضعية يعادل 10% من الضياعات الطولية، حيث أن خشونة الأنبوب $n = 0.015$. يطلب حساب الضاغط H علماً أن مواصفات قناتي الدخول والخروج واحدة.



الحل:

بتطبيق معادلة الطاقة بين طرفي الدخول والخروج:

$$H = Z + h_1 - h_2 = \sum \xi_{m+f} \cdot \frac{V^2}{2g} + \frac{V_2^2 - V_1^2}{2g}$$

وذلك باعتبار منسوب المقارنة يمر من قاع القناة عند المخرج، وبما أن مواصفات قناتي الدخول و الخروج واحدة يكون:

$$\Rightarrow H = Z = \sum \xi_{m+f} \cdot \frac{V^2}{2g}$$

$$\sum \xi_{m+f} = \xi_m + \xi_f = 0.1 \xi_f + \xi_f = 1.1 \xi_f$$

$$\Rightarrow H = 1.1 \xi_f \cdot \frac{v^2}{2g}$$

وحيث أن سرعة الجريان ضمن السيفون المقلوب:

$$v = \frac{0.5}{\pi * 0.7^2} = 1.3 \text{ m/sec}$$

ملاحظة: يحسب معامل الفاقد بالاحتكاك وفق الطريقة التالية:

قطع أنبوبي	قطع صندوقي
$\xi_f = \lambda \cdot \frac{L}{D}$ و λ تحسب من علاقة بافلوفسكي: $\lambda = 8 g n^2 \left(\frac{4}{d}\right)^{3\sqrt{n}}$	$\xi_f = \lambda \cdot \frac{L}{4 R_h}$ أو وفق علاقة العبارة: $\xi_f = a \left(1 + \frac{b}{R_h}\right)$

$$\Rightarrow \lambda = 8 * 9.81 * 0.015^2 * \left(\frac{4}{0.7} \right)^{3\sqrt{0.015}} = 0.0335$$

ونتبه هنا إلى أن قيمة n في علقة بافلوفسكي السابقة، تخص خشونة مادة السيفون المقلوب وتحتفل عن خشونة القناة التي يتم تمرير مياهها عبر السيفون المقلوب.

$$\Rightarrow \xi_f = 0.0335 * \frac{500}{0.7} = 23.93 \text{ m}$$

$$\Rightarrow H = 1.1 * 23.93 * \frac{1.3^2}{2 * 9.81} = 2.27 \text{ m}$$

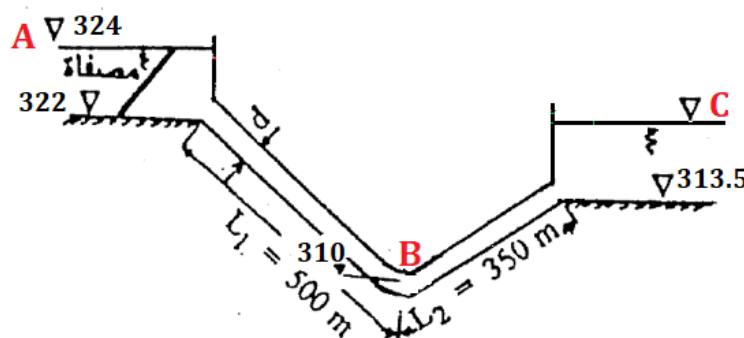
وهي قيمة ضاغط السيفون المقلوب.

المسألة الثانية:

يبين الشكل أدناه مقطعاً في منخفض يجتازه مسار قناة، ولحل هذه المشكلة تم إنشاء سيفون مقلوب مؤلف من أنبوب بيتوبي، الجريان فيه مضغوط.

المعطيات:

- الطول الكلي لأنبوب $L = 850 \text{ m}$ ، الغزاراة الماء $Q = 1 \text{ m}^3/\text{sec}$
- المناسيب الطبيعية مؤضحة على الشكل.
- مواصفات قناتي الدخول والخروج واحدة.
- الأنابيب بيتوبي ذو مقطع دائري، عامل الخشونة فيه $n = 0.015$
- عوامل الفوائد المحلية: $\xi_1 = 0.5$ مدخل، $\xi_2 = 0.4$ مصافة، $\xi_3 = 0.35$ كوع، $\xi_4 = 0.6$ مخرج



المطلوب:

- 1- تحديد قطر السيفون المقلوب d .
- 2- إذا كانت قيمة قطر الأنابيب $d = 0.8 \text{ m}$ ، ما هي قيمة الغزارة الماءة التي يمكن أن تمر ضمن الأنابيب؟ ارسم خط الضاغط البيزومترى في هذه الحالة.
- 3- ما هي قيمة الضاغط المائي عند النقطة B التي تبعد مسافة 500 m عن النقطة A ؟

الحل:

1- نوجد قيمة ضاغط السيفون المقلوب من الشكل:

$$H = Z = \sum \xi \cdot \frac{V^2}{2g} : \quad \sum \xi = \sum \xi_f + \sum \xi_m$$

وباعتبار مواصفاتي قناتي الدخول والخروج واحدة يكون:

$$\begin{aligned} H = Z &= \sum \xi \cdot \frac{V^2}{2g} : \quad \sum \xi = \sum \xi_f + \sum \xi_m \\ \sum \xi_f &= \lambda \cdot \frac{L}{d} = \lambda \cdot \frac{850}{d} \end{aligned}$$

حسب λ حسب علاقة بافلوفسكي:

$$\begin{aligned} \lambda &= 8 g n^2 \left(\frac{4}{d} \right)^{3\sqrt{n}} = 8 * 9.81 * 0.015^2 * \left(\frac{4}{d} \right)^{3*\sqrt{0.015}} \\ \Rightarrow \lambda &= \frac{0.029}{d^{0.37}} \Rightarrow \xi_f = \frac{0.029}{d^{0.37}} * \frac{850}{d} \\ \Rightarrow \xi_f &= \frac{24.65}{d^{1.37}} \end{aligned}$$

$$\sum \xi_m = 0.5 + 0.4 + 0.35 + 0.6 = 1.85$$

$$\Rightarrow \sum \xi = \frac{24.65}{d^{1.37}} + 1.85$$

ونعلم أنه يمكننا كتابة الطاقة الحركية بدلالة الغزارة كما يلي:

$$\frac{v^2}{2g} = \frac{Q^2}{2g A^2} = \frac{Q^2}{2g * \frac{\pi^2 d^4}{16}} = 0.0826 * \frac{Q^2}{d^4} \dots (*) \Rightarrow H = 0.0826 * \frac{Q^2}{d^4}$$

$$Q = 1 \text{ m}^3/\text{sec} \Rightarrow H = \left(\frac{24.65}{d^{1.37}} + 1.85 \right) * 0.0826 * \frac{Q^2}{d^4} = 8.5 \text{ m}$$

بحل المعادلة السابقة ينتج لدينا:

$$d = 0.77 \text{ m}$$

- نعوض قيمة $d = 0.8 \text{ m}$ في العلاقة (*):

$$8.5 = \left(\frac{24.65}{d^{1.37}} + 1.85 \right) * 0.0826 * \frac{Q^2}{0.8^4} \Rightarrow Q = 1.09 \text{ m}^3/\text{sec}$$

لرسم خط الضاغط البيزومترى (خط التدرج الهيدروليكي)، نوجد الضياعات المحلية والطولية:

ونبدأ بحساب السرعة ضمن الناقل (باعتبار ان المنشأة تتضمن ناقلاً واحداً):

$$v = \frac{1.09}{\pi * \frac{0.8^2}{4}} = 2.17 \text{ m/sec}$$

بالنسبة للفوائد المحلية:

$$\Delta H_1 = \xi_1 * \frac{v^2}{2g} = 0.5 * \frac{2.17^2}{2 * 9.81} = 0.12 \text{ m}$$

$$\Delta H_2 = \xi_2 * \frac{v^2}{2g} = 0.4 * \frac{2.17^2}{2 * 9.81} = 0.10 \text{ m}$$

$$\Delta H_4 = \xi_3 * \frac{v^2}{2g} = 0.35 * \frac{2.17^2}{2 * 9.81} = 0.08 \text{ m}$$

$$\Delta H_6 = \xi_4 * \frac{v^2}{2g} = 0.6 * \frac{2.17^2}{2 * 9.81} = 0.14 \text{ m}$$

بالنسبة للفواد بالاحتراك (الفواد الطولية):

$$\lambda = 8 * 9.81 * 0.015^2 * \left(\frac{4}{0.8}\right)^{3*\sqrt{0.015}} = 0.0319$$

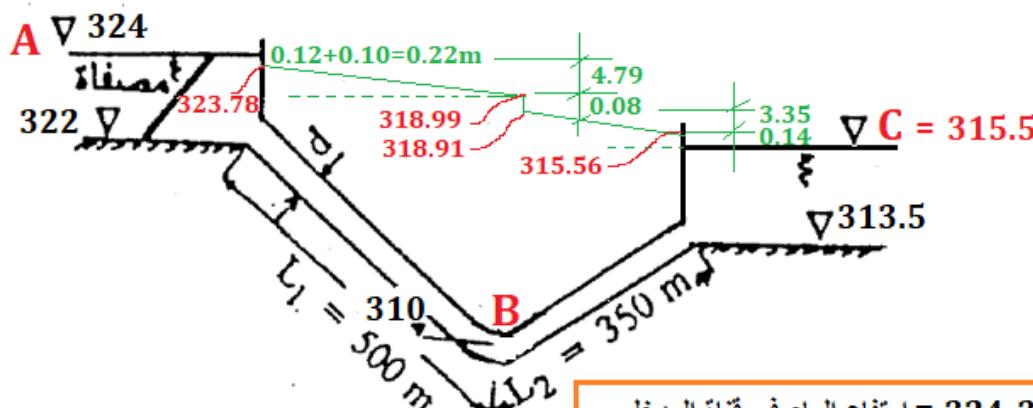
$$\Delta H_{A \rightarrow B} = 0.0319 * \frac{500}{0.8} * \frac{2.17^2}{2 * 9.81} = 4.79 \text{ m}$$

$$\Delta H_{B \rightarrow C} = 0.0319 * \frac{350}{0.8} * \frac{2.17^2}{2 * 9.81} = 3.35 \text{ m}$$

ويكون مجموع الفواد (طبعاً يساوي لقيمة ضاغط السيفون المقلوب 8.5m):

$$\sum \Delta H = 0.12 + 0.10 + 4.79 + 0.08 + 3.35 + 0.14 = 8.5 \text{ m}$$

وبالتالي يكون خط الضاغط البيزومترى بالشكل التالي:



$2 = 324 - 322 = 2\text{m}$ = ارتفاع الماء في قناة المدخل

وهو ذاته ارتفاع الماء في المخرج

نظرأ لأن مواصفات المدخل والمخرج واحدة

تكون قيمة الضاغط البيزومترى عند B :

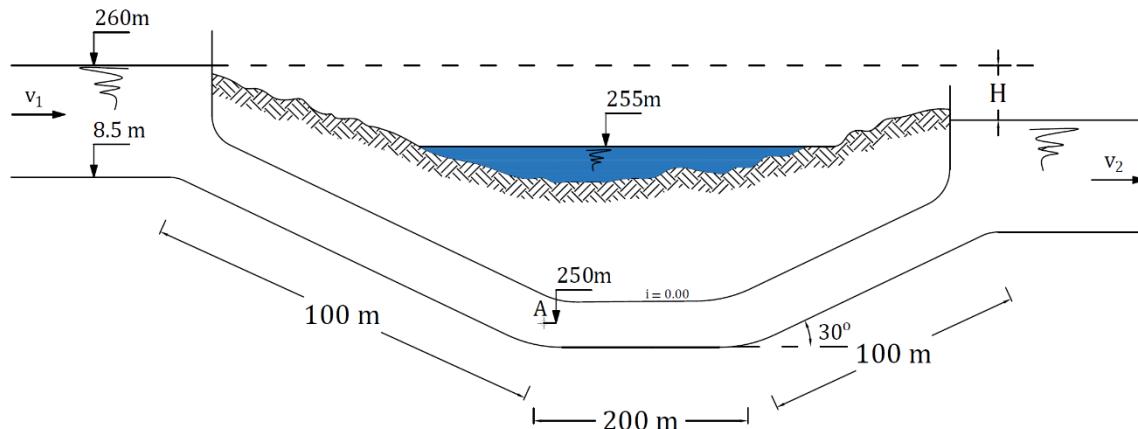
$$B = 318.99 - 310 = 8.99 \text{ m}$$

$$B = 318.91 - 310 = 8.91 \text{ m}$$

المسألة الثالثة:

منشأة سيفون مقلوب، نفذت لتمرير غزارة قناة رى يعرض مسارها مجرى سيلي، وتنتمي المنشأة بالخواص التالية:

- الطول الكلى لأنبوب السيفون المقلوب (فقط ناقل واحد) $L = 400m$ ، وميل قسمه الأفقي **0.00**.
- الغزارة الماء فيه $Q = 1 m^3/sec$
- سرعة الماء في قناة المدخل $v_1 = 0.7 m/sec$ ، وفي قناة المخرج $v_2 = 0.9 m/sec$
- كثافة الماء $\xi_1 = 0.2$ ، $\xi_2 = 0.3$ ، $\xi_3 = 0.5$ ، $\lambda = 0.015$



المطلوب:

- 1- ما هي قيمة القطر d لأنبوب السيفون المقلوب من أجل قيمة الضاغط $H = 0.5m$
- 2- بفرض أن $d = 1.05m$ وأن الغزارة المطلوب تمريرها قد ازدادت بمقدار 50% عن قيمتها السابقة،
فما هي قيمة الضاغط H في هذه الحالة بفرض أن سرعة الماء في قناتي الدخول والخروج واحدة
 $v_1 = v_2 = 0.9 m/sec$
- 3- جُهز السيفون في أسفل نقطة منه بغرفة تفتيش تقع تماماً عند منتصف الأنابيب وتحتوي على سكر تفريغ من الماء عند الضرورة. ما هي قيمة الضاغط المائي قبل السكر وكذلك بعده، بفرض أن قطر السكر $D = 50 mm$ ، والفاقد المحلي عنده $\xi = 0.6$ باعتبار معطيات الطلب الثاني.

الحل:

1- نوجد ضاغط السيفون المقلوب:

$$H = \sum \xi \cdot \frac{v^2}{2g} + \frac{v_2^2 - v_1^2}{2g} \dots (*)$$

$$\xi_f = \lambda \cdot \frac{L}{d}: \lambda = 0.015 \Rightarrow \xi_f = 0.015 * \frac{400}{d} = \frac{6}{d}$$

$$\sum \xi_m = 0.5_{\text{مدخل}} + 2 * 0.2_{\text{كوع}} + 0.3 = 1.2$$

$$\Rightarrow \sum \xi = 1.2 + \frac{6}{d}$$

: نعوض في (*):

$$\begin{aligned} H &= \left(1.2 + \frac{6}{d}\right) * 0.0826 * \frac{Q^2}{d^4} + \frac{0.9^2 - 0.7^2}{2 * 9.81} \\ &\Rightarrow H = \left(1.2 + \frac{6}{d}\right) * 0.0826 * \frac{1^2}{d^4} + 0.016 = 0.5 \\ &\Rightarrow 0.5 = \frac{0.099}{d^4} + \frac{0.496}{d^5} + 0.016 \Rightarrow d = 1.04 \text{ m} \end{aligned}$$

2- لدينا $d = 1.05 \text{ m}$ و $Q = 1.5 \text{ m}^3/\text{sec}$ ، ومواصفات قناتي الدخول والخروج واحدة \Leftarrow

$$H = \sum \xi \cdot \frac{v^2}{2g}: \quad v = \frac{1.5}{\pi \frac{1.05^2}{4}} = 1.73 \text{ m/sec}$$

$$\sum \xi = 1.2 + \frac{6}{1.05} = 6.91 \Rightarrow H = 6.91 * \frac{1.73^2}{2 * 9.81} = 1.05 \text{ m}$$

3- الضاغط المائي قبل السكر:

$$H = 9.46 - \xi_{\text{سكر}} * \frac{v^2}{2g} = 9.46 - 0.6 * \frac{1.73^2}{2 * 9.81} = 9.37 \text{ m}$$