

مطالعه موردی رسوبدهی در یکی از

ایستگاههای رودخانه کارون



مرئضی همتی *

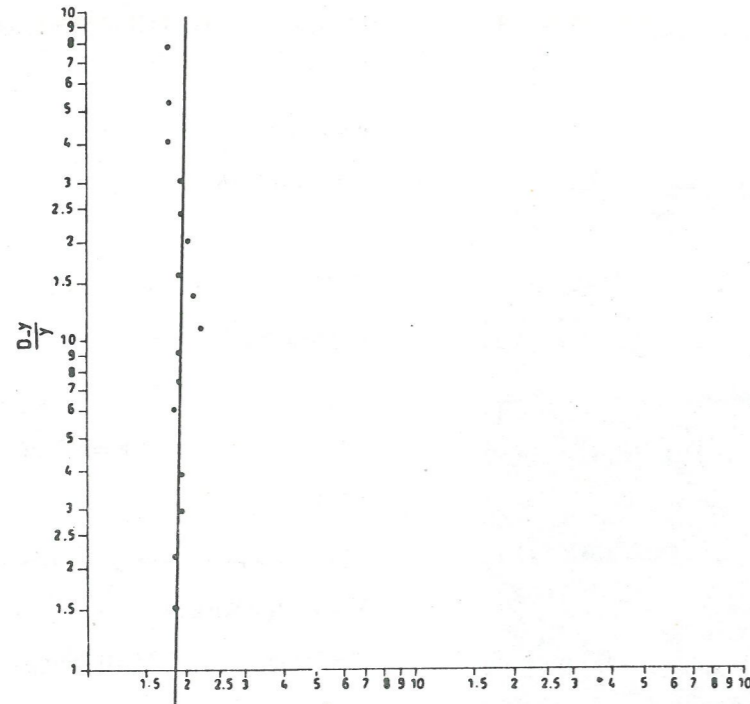
در این مطالعه موردی محاسبات زیر بر اساس نمونه برداری رسوبات معلق در نقاط ثابت در فصل سیلابی (بهمن ماه ۱۳۷۱) در یک عمودی عمیق از مقطع رودخانه کارون در ایستگاه اهواز انجام شده و نتایج آن در جدول ۱ درج و منحنی سرعت و غلظت در نمودار ۱ ترسیم شده است.

تلاطم و آشفتگی مهمترین عامل در تعلیق رسوبات است. تلاطم یک حرکت بی قاعده از جریان سیال است که در رودخانه و جو مشترکاً قابل مشاهده است و حرکت تلاطمی که از حالت گردابی بی قاعده نتیجه شده به جریان منتقل می شود. حالت گردابی بطور ممتد توسط عمل برش سیال تشکیل شده و گردابهای قبلی موجود توسط عمل اصطکاکی لزجت از بین رفته و به گرما تبدیل می شوند.

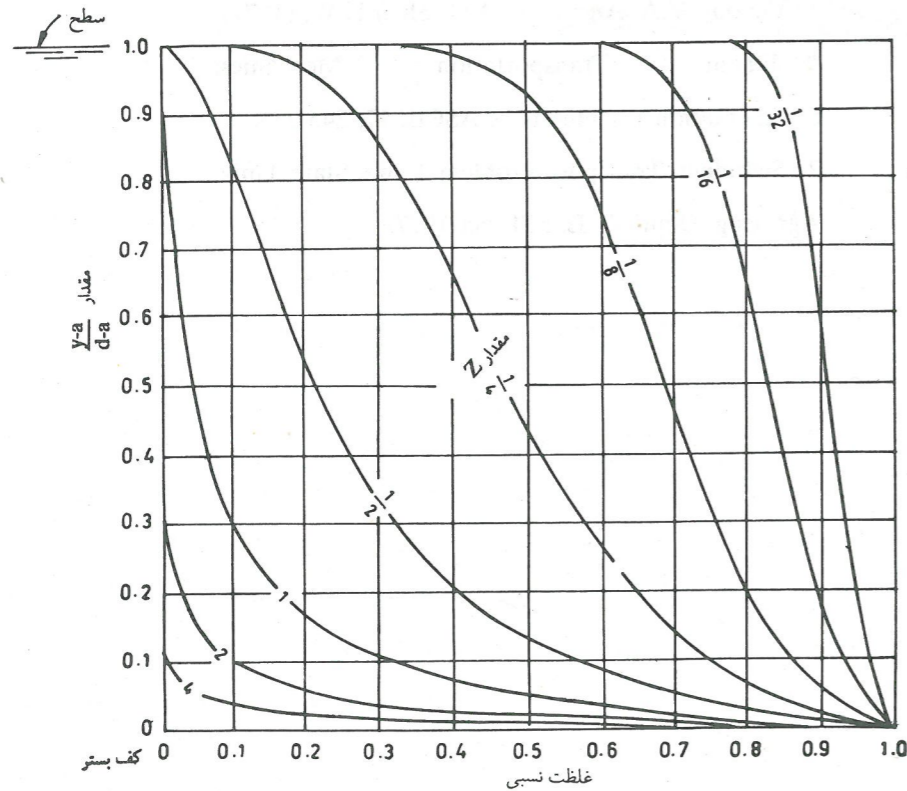
*-کارشناس ارشد سازه های هیدرولیکی مهندسان مشاور آبگیر

جدول ۱: مقادیر حمل رسوبات در اعماق مختلف

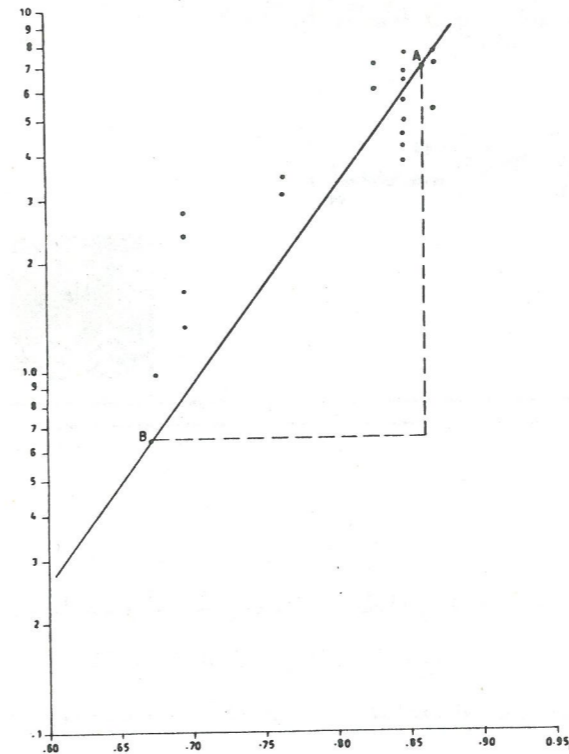
(y)	(V)	(c)	(D-y)/y	Δy	$c.v.\Delta y$
فاصله از کف بستر رودخانه (m)	سرعت (m/s)	غلظت gr/lit	m/m	m	$\frac{gr-m^2}{lit-sec}$
.30	0.661	1.701	20.8	.30	0.337
.60	0.671	1.716	9.9	.30	0.345
.90	0.676	1.765	6.27	.30	0.358
1.20	0.693	1.761	4.45	.30	0.367
1.50	0.693	1.764	3.36	.30	0.367
1.80	0.676	1.910	2.63	.30	0.387
2.10	0.693	1.923	2.11	.30	0.400
2.40	0.693	1.440	1.725	.30	0.414
2.70	0.759	1.880	1.42	.30	0.428
3.00	0.754	2.083	1.18	.30	0.474
4.20	0.842	1.861	0.557	.30	0.470
4.50	0.862	1.923	0.453	.30	0.497
4.80	0.842	1.875	0.363	.30	0.473
5.10	0.822	1.892	0.282	.30	0.467
5.40	0.842	1.833	0.211	.30	0.463
5.70	0.842	1.846	0.147	.30	0.466
6.00	0.822	1.803	0.09	.30	0.445
6.30	0.842	1.803	0.038	.10	0.152
6.40	0.862	1.788	0.022	.14	0.216
6.54(surface)					
Σ				9.022	



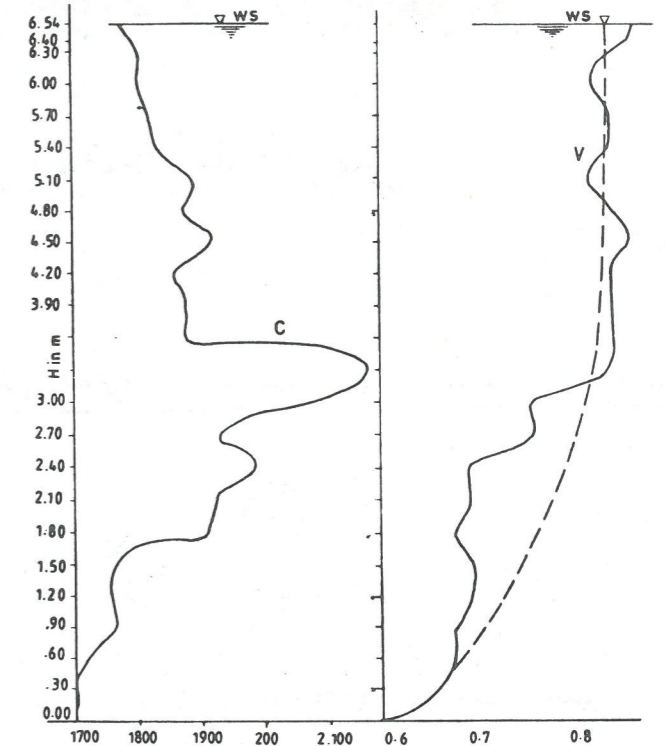
نمودار ۳: پروفیل غلظت بر حسب $\frac{D-Y}{Y}$



نمودار ۴: گرافهای توزیع بار معلق راوس برای $a/d=0.05$ و چندین مقدار از %



نمودار ۲: پروفیل سرعت بر حسب $\log y$ از کف رودخانه



نمودار ۱: پروفیل سرعت و غلظت در نمونه برداری در نقاط ثابت از یک عمودی در مقطع رودخانه کارون در فصل سیلابی در اهواز

$$Z = W/\beta KU^* \quad (4)$$

با استفاده از نمودار ۳ پروفیل غلظت بر حسب $(D-Y)/Y$ معادله عدد راوس را به صورت زیر می توان نوشت:

$$Z = \Delta C / \Delta [(D-Y)/Y] \quad (5)$$

و در یک سیکل لگاریتمی: $(D-Y)/Y = 1$ ، Z محاسبه می شود.

$$Z = \Delta C / \Delta [(D-Y)/Y] = (\log 1.95 - \log 1.82) / 1 = 0.03 = 1/32$$

نمودار ۴ نشان می دهد که توان Z برای مقادیر کم، غلظت از کف بستر تا سطح آب به صورت یکنواخت بوده و برای مقادیر زیاد آن غلظت نزدیک سطح آب کم و به سمت کف بستر زیاد می شود. همچنین با توجه به معادله $Z = W/\beta KU^*$ می توان گفت که ذرات رسوبات معلق ریزدانه دارای Z کم و ذرات معلق درشت دانه تر Z بزرگتر دارند. در اینجا با محاسبه $Z = 1/32$ برای رودخانه کارون می توان گفت که ذرات معلق ریزدانه هستند.

الف) نقطه یا دبی سرعت بر حسب $\log y$ از کف بستر رودخانه در یک کاغذ نیمه لگاریتمی و برازش خط با معادله:

$$\log y = -2.6695 + 3.998 V \quad (1)$$

نمودار ۲ ترسیم می شود.

با استفاده از نمودار ۲ رابطه بین دو نقطه روی خط فوق الذکر در یک سیکل لگاریتمی معادله زیر، خواهیم داشت:

$$1/N = (\log YA/YB) / (VA-VB) = (\log YA - \log YB) / (VA-VB) \quad (2)$$

با محاسبه آن در سیکل لگاریتمی $(6m-6m)$:

$$1/N = (0.778 + 0.222) / (0.86 - 0.61) = 4 \quad N = 0.25$$

با توجه به معادله راوس غلظت بر حسب عمق آب:

$$C/ca = [(d-y)/y.a / (d-a)]^2 \quad (3)$$

که در آن Z عدد راوس با رابطه زیر تعریف می شود:

ب: محاسبه سرعت برش U^*

$$U^* = (\tau / \rho)^{1/2} = (\gamma \cdot D \cdot S / \rho)^{1/2} = (g \cdot D \cdot S)^{1/2} \quad (6)$$

$$g = 9.81 \text{ m/s}^2 \quad D = 6.54 \text{ m} \quad S = 0.00021 \text{ m/m}$$

$$U^* = 0.167 \text{ m/s}$$

ج: محاسبه ضریب ثابت ون کازمن K

$$K/2.3(g \cdot D \cdot S)^{1/2} = 1/N \quad (7)$$

با استفاده از نمودار ۲ داریم:

$$1/N = 4 \quad K = 1.07364$$

د: محاسبه سرعت متوسط (V) در عمودی نمونه برداری:

$$V = V + [(1/K)(g \cdot D \cdot S)^{1/2}(1 + 2.31 \log(Y/D))] \quad (8)$$

$$Y = 3.00 \text{ m} \quad V = 0.759 \text{ m/s} \quad V = 0.735 \text{ m/s}$$

ه: محاسبه فاکتور اصطکاک داریسی f :

$$V/U^* = (8/f)^{1/2} \quad (9)$$

$$f = 8/(0.735/0.1167) = 0.20 \text{ m/m}$$

و: محاسبه دبی رسوبات حمل شده بر حسب کیلوگرم در

ثانیه در عرض واحد Q_s :

با انتگرال گیری از حاصلضرب سرعت در غلظت در

مقطع به عرض واحد و به عمقهای Δy مقدار رسوبات

حمل شده در آن مقطع بدست آمده و از مجموع

حاصلضربها مقدار کل رسوبات حمل شده در آن عمودی

در عرض واحد رودخانه حاصل می شود.

$$Q_s = C_1 \cdot V_1 \cdot \Delta Y_1 + C_2 \cdot V_2 \cdot \Delta Y_2 + \dots + C_n \cdot V_n \cdot \Delta Y_n \quad (10)$$

$$Q_s = \int C \cdot V \cdot \Delta Y$$

با محاسبه مقدار مقادیر بالا کل بار رسوبات Q_s :

$$Q_s = 9.022(\text{gr} \cdot \text{m}^2)/(\text{lit} \cdot \text{sec}) = 9.022 \text{ Kg/sec} \cdot \text{m}$$

REFERENCES

- 1- Vanoni, V.A, Anderson, A.G, Shen H.W, (1977), "Sediment Transportation Mechanics, Sedimentation Engineering", ASCE, 17, 245-253.
- 2- Sediment Transport Problem Iowa State Univ, Agr. Eng. Dept A. E. 524. oct 1977.