韓國河川의 流砂量算定에 관한 硏究(Ⅱ)

——洛東江을 中心으로——

A Study on Sediment Load in River

金 熙 鍾*
Hi-Chong Kim
姜 周 復**
Ju-Bok Kang
申 東 守***
Dong Soo Shin

1. 緖 論

1-1 序 言

韓國河川의 流砂量算定에 관한 硏究[1]에서 河川의 綜合的 開發은 물론 改修計劃에 있어서 正確한 流砂量算定이 대단히 重要하나 이를 위해서는 長期的의 觀測이 必要하며 觀測時마다 測定誤差를 줄이기 위하여 同一觀測에서 數回觀測하여 平均값을 使用하여야 하는 時間的 浪費가 많다. 특히 流量이 大頭流量을 中心으로 한 高水時의 流砂量觀測은 年間流砂量推定을 위하여 대단히 必要한 것이다. 그 理由로 생각되는 것은 低水時는 掃流力이 적고 高水時는 浮遊砂分布도 물론이지만 掃流砂量을 상회한다고 생각되는 掃流力도 많은 變化를 가져올것이 예상되는 點이다.

1-2 硏究範圍 및 目的

本硏究는 洛東江 下流 津洞地點, 中流玄風地點, 上流의 安東地點을 택하여 水理諸量, 浮遊砂量 및 掃流砂量을 측정(昭和 80~81)年度에 관측된 자료와 함께 綜合分析하고 1年度의 硏究報告와 比較檢討하고 또한 改善된 推定値를 구할 수 있는 經驗式을 구함을 目的으로 한다.

2. 浮遊流砂量

2-1. 浮遊流砂量推定理論式의 誘導

浮遊流砂量의 一般式 $q_s=\int_a^h c\cdot V\,dy$ 에 Bazin의 流速分布式

$$V=V_m+\left[8-24\left(\frac{H-z}{H}\right)^2\right]\sqrt{IH} \quad \cdots\cdots (1)$$

여기서 V : 水低에서 z에 있는 點의 流速(m/sec)

V_m : 鉛直線上의 平均流速(m/sec)

H : 水深(m)

z : 水路바닥에서 任意의 높이(m)

I : 水面傾斜

Rouse의 浮遊砂 濃度分布式

$$c/c_a=\left[\frac{(H-z)a}{(H-a)z}\right]^{\frac{\omega}{\kappa\sqrt{IH}}} \quad \cdots\cdots (2)$$

을 代入하면 다음式과 같다.

$$q_s=\int_a^h c_a\left(\frac{H}{z}\right)^{\frac{\omega}{\kappa\sqrt{IH}}}\cdot a^{\frac{\omega}{\kappa\sqrt{IH}}}\cdot V_m+8-24\left(\frac{H-z}{H}\right)^2\sqrt{IH}\,dz$$

$$\cdots\cdots (3)$$

3)式에 $z=y$, $a/H=\alpha$라고 치환하면 式(4)와 같다.

$$q_s=c_a\alpha^{\frac{\omega}{\kappa\sqrt{IH}}}H\left(V_m\sqrt{IH}I_1+24\sqrt{IH}I_2\right) \quad \cdots\cdots (4)$$

$$I_1=\int_\alpha^1\left(\frac{1}{y}\right)^{\frac{\omega}{\kappa\sqrt{IH}}}dy,\quad I_2=\int_\alpha^1\left(\frac{1}{y}\right)^{\frac{\omega}{\kappa\sqrt{IH}}}(1-y)^2dy$$

여기서, $I=I_1-I_2$

a는 河床으로부터의 높이(有限限界點)

α는 浮遊限界濃度에 대한 補正値이다.

2-2 基準點濃度(c_a)

玄風地點의 基準點濃度는 實測流砂量으로부터 平均粒徑 d_{50}에 대한 c_a의 값을 逆算하면 表-1과 같다. 表-1를 兩對數에 플롯트하면 거의 直線이 된다. 따라서 c_a와 d_{50}의 相關式을 구하면 式(5)과 같다.

$$C_a=52.942(d_{50}\times 10^{3})^{-0.7} \quad \cdots\cdots (5),\quad r=0.7$$

上記式을 t-分布에 의하여 檢定하면 0.05에 대하여 有意性이 있다. 이것을 플롯트한 것은 그림 1과 같다.

* 東亞大 敎授(工博)
** 釜山大 敎授
*** 東亞大 助敎

表 1 d_{50}과 C_a

번 호	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
d_{50} mm	0.275	0.275	0.230	0.510	0.340	0.431	0.420	0.420	0.295	0.240
C_a (mg/cc)	1.80	[illegible]	4.34	2.36	23.86	5.82	6.78	1.13	4.46	1.22

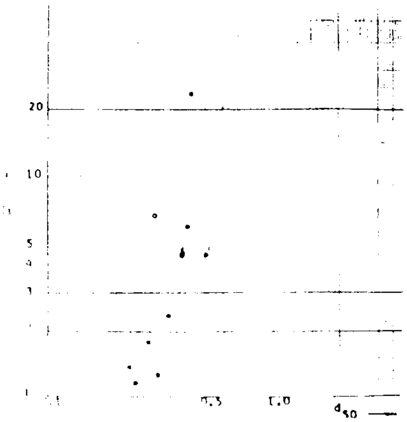

그림 1 d_{50}과 C_a

3. 實測資料

3.1. 水理量

各 測定地點에서의 實測結果는 表 2과 같다

3.2 浮遊流砂量

浮遊流砂는 採取瓶으로 2點法에 의하여 測定하여 引 직단면 평균부유농도를 구하고 다시 全浮遊砂量의 測定은 算術平均法이나 流量加重法에 의해 구한 結果를 表 3. 에 表示하였다.

4-4. 掃流砂量

各 地點의 實測結果에 의한 單位幅當掃流砂量은 表4와 같다.

表 2. 水理量

No	地 點	測定日	(m) 水位	(m) B	(m²) A	(m³/sec) Q	(m) S	(m) R	(m/sec) V_m	I	T°C
1	津 洞 1	[illegible]	1.28	136	1588.7	1243.0	242	6.67	0.783	1/5000	22
2	津 洞 2	1980. 9. 27	2.26	127	460.08	92.44	202.7	2.27	0.091	1/5319	20
3	玄 風 3	1980. 9. 28	1.30	190	425.75	151.75	208.5	2.01	0.356	1/4734	19.8
4	玄 風 2	1980. 10. 11	1.65	205	423.25	203.00	230.0	1084	0.480	1/5230	18
5	玄 風 5	1981. [illegible]. 11	1.69	155	147.85	72.87	155.6	0.88	0.193	1/5025	3
6	新 上 1	1980. 12. 28	-0.16	95	90.5	29.54	98	0.92	0.326	1/5465	5
7	玄 風 4	1981. 3. 22	1.52	155	106.45	50.44	166.1	0.65	0.465	4484	13.5
8	〃 5	5. 3	1.42	168	171.95	68.61	288.1	0.75	0.400	2817	22
9	〃 6	6. 14	1.98	190	194.56	106.54	1910	1.02	0.547	4505	24.5
10	〃 7	7. 29	2.35	200	242.38	96.64	200.7	1.21	0.400	4367	30.5
11	津 洞 3	7. 29	2.37	218	799.76	133.08	218.6	363	0.170	9222	31
12	鶴 尾	10. 3	1.22	280	546.13	99.17	278.6	1.96	0.182	4830	18
13	玄 風 8	10. 4	2.25	200	347.50	140.72	196.1	1.77	0.405	4386	19
14	津 洞 4	10. 4	2.77	140	2380.25	64.27	194.5	12.12	0.027	8000	20.5
15	〃 5	1982. 3. 7	1.84	140	152.50	86.27	139.9	1.09	0.566	4274	8
16	新 上 2	4. 11	—	130	55.95	21.05	125.3	0.45	0.376	2040	10
17	玄 風	4. 12	1.01	105	88.55	35.23	105.2	0.84	0.398	5263	16
18	津 洞 6	4. 12	1.80	126	1931.00	96.55	145.2	13.30	0.050	723	18
19	新 上 3	4. 18	—	124	28.72	12.15	120.0	0.24	0.423	2062	12
20	玄 風10	4. 18	0.87	118	68.00	20.01	90.2	0.75	0.294	5236	20
21	津 洞 7	4. 19	1.36	124	106.45	37.78	120.1	6.89	0.355	7246	20.5

表 3. 各地點의 浮遊砂量 (Q, kg/sec)

No.	地點	流量 (m^3/s)	含泥平均濃度	浮遊砂量	비고
1	津洞 1	1243.9	0.260	323.41	
2	2	92.4	0.053	4.90	
3	玄風 1	151.5	0.046	6.97	
4	2	203.0	0.036	7.31	
5	3	72.8	0.059	4.30	
6	新上 1	29.5	0.039	1.15	
7	玄風 4	50.4	0.044	2.22	
8	5	68.6	0.260	17.84	
9	6	106.5	0.088	9.37	
10	7	96.9	0.135	13.08	
11	津洞 3	133.1	0.055	7.32	
12	龜尾	99.2	0.027	268	
13	玄風 8	140.7	0.046	6.47	
14	津洞 4	64.3	0.023	1.48	
15	5	86.3	0.022	1.90	
16	新上 2	21.1	0.085	1.79	
17	玄風 9	35.2	0.050	1.76	
18	津洞 6	[illegible]	0.012	1.16	
19	新上 3	12.2	0.122	1.49	
20	玄風10	20.2	0.017	0.34	
21	津洞 7	37.8	0.028	1.06	

表-5 ωHI와 浮遊砂量

No.	地點	實測浮遊砂量 kg/sec/m	ω kg/m³	H (m)	I	ωHI
1	津洞 1	2.40	998	11.34	2.0×10^{-4}	2.26
2	〃 2	0.039	998	11.49	1.88×10^{-4}	2.16
3	玄風 1	0.037	999	2.24	2.11×10^{-4}	0.47
4	〃 2	0.036	999	2.06	1.91×10^{-4}	0.39
5	〃 3	0.028	1000	0.954	1.99×10^{-4}	0.19
6	新 上	0.012	1000	0.95	1.78×10^{-4}	0.17
7	玄風 4	0.014	999	0.70	2.23×10^{-4}	0.16
8	〃 5	0.106	998	1.02	3.55×10^{-4}	0.36
9	〃 6	0.049	997	1.02	2.22×10^{-4}	0.23
10	〃 7	0.065	996	1.21	2.29×10^{-4}	0.28
11	津洞 3	0.034	996	3.64	1.08×10^{-4}	0.39
12	龜 尾	0.010	998	1.95	2.07×10^{-4}	0.40
13	玄風 8	0.032	998	1.74	2.29×10^{-4}	0.40
14	津洞 4	0.011	998	17.0	1.25×10^{-4}	2.12
15	津洞 5	0.013	1000	1.09	2.34×10^{-4}	0.26
16	新上 2	0.014	1000	0.43	4.90×10^{-4}	0.21
17	玄風 9	0.017	999	0.84	1.90×10^{-4}	0.16
18	津洞 6	0.009	998	15.33	1.38×10^{-4}	2.11
19	新上 3	0.012	1000	0.23	4.85×10^{-4}	0.11
20	玄風10	0.003	998	0.58	1.91×10^{-4}	0.11
21	津洞.	0.009	998	0.86	1.38×10^{-4}	0.12

表 4. 各 地點의 總掃流砂量

No.	地點	W 河幅	單位幅當平均掃流砂 kg/sec/m			掃流砂 kg/sec			비고
			算術平均	流量加重	水深加重	算術平均	流量加重	水深加重	
1	津洞 1	140	[illegible] $\times10^{-3}$	8.77×10^{-4}	6.38×10^{-4}	0.2688	0.1228	0.0893	
2	〃 2	127	[illegible] $\times10^{-4}$	[illegible]	0.0306	0.0047	0.0070	0.0070	
3	玄風 1	190	[illegible] $\times10^{-4}$	[illegible]	3.03×10^{-4}	[illegible]	0.1497	0.0576	
4	〃 2	205	[illegible] $\times10^{-2}$	1.31 [illegible]	7.32×10^{-3}	2.[illegible]165	2.6855	1.5006	
5	〃 3	155	[illegible] $\times10^{-3}$	8.19 [illegible]	4.57×10^{-3}	[illegible]1796	1.3150	0.7084	
6	新上 1	95	[illegible] $\times10^{-3}$	6.36 [illegible]	1.21×10^{-3}	0.1482	0.0604	0.1150	
7	玄風 4	155	[illegible] $\times10^{-3}$	5.29 [illegible]	1.95×10^{-3}	[illegible]3160	0.8200	0.3023	
8	〃 5	168	[illegible] $\times10^{-3}$	3.40 [illegible]	1.15×10^{-2}	1.0517	0.5712	1.9320	
9	〃 6	190	[illegible] $\times10^{-3}$	4.47 [illegible]	3.43×10^{-3}	1.0758	0.8493	0.6517	
10	〃 7	200	5.55×10^{-3}	2.26×10^{-3}	6.40×10^{-3}	1.1100	0.4520	102800	
11	津洞 3	218	596×10^{-3}	1.38×10^{-3}	3.81×10^{-3}	1.2993	0.3008	0.8306	
12	龜尾	280							
13	玄風 8	200	2.89×10^{-4}	1.23×10^{-4}	429×10^{-3}	[illegible]578	0.0246	0.858	
14	津洞 4	140							
15	津洞 5	140	3.40×10^{-4}	2.70×10^{-4}	2.56×10^{-3}	0.0476	0.0378	0.3584	
16	新上 2	130	3.75×10^{-4}	2.93×10^{-4}	6.56×10^{-3}	0.0488	0.0381	0.8528	
17	玄風 9	105	4.99×10^{-4}	3.91×10^{-4}	2.30×10^{-3}	0.0524	0.0411	0.2415	
18	津洞 6	126	6.57×10^{-4}	4.82×10^{-4}	7.91×10^{-3}	0.0828	0.0607	0.9967	
19	新上 3	124	4.18×10^{-4}	3.73×10^{-4}	5.25×10^{-3}	0.0518	0.0463	0.6510	
20	玄風10	118	5.64×10^{-4}	5.55×10^{-4}	9.54×10^{-4}	0.0666	0.0655	0.1126	
21	津洞	124	1.53×10^{-4}	1.42×10^{-4}	8.09×10^{-4}	0.0190	0.0176	0.1003	

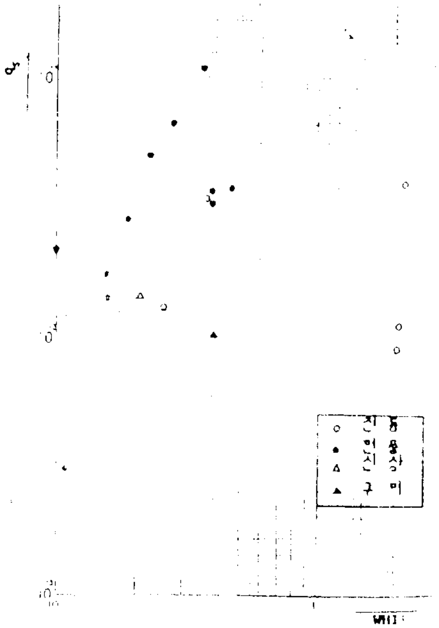

그림 2. $\omega HI \sim q_s$

4. 考 察

4.1 浮遊砂에 대한 考察

4.1.1 ωHI와 浮遊砂量

各測定地點의 參考文獻[6] 및 (81~82)年資料에 의하여 整理하면 表 5와 같다.

表 5에서 ω: 물의 單位體積當平均(kg/m³)

H: 平均水深(m)

I: 水面傾斜이다.

表-5의 값을 兩對數用紙에 플롯하면 그림 2과 같다. 津洞地點과 新上地點은 相關回歸直線의 傾斜가 同一하며 玄風地點은 前記地點과는 다르게 急한 傾斜로 나타내고 있으므로 地點마다 $\omega HI - q_s$의 相關式을 구해야 한다. 津洞[4], 津洞[6]의 觀測値와 玄風, 玄風[2], 玄風[8]의 觀測値를 기각검정처리하여 최소자승법으로 해석하여 各地點의 $\omega HI - q_s$의 상관식을 구한 결과는 다음과 같다. 그러나 新上, 津洞地點은 實測値가 산만하며 그 數도 적어 以上의 決定이 약간 무리할 것도 같으나 앞으로 더욱 많은 實測을 행하여 이들 補正코저 한다. 따라서 어느정도 그 相關性이 認定되는 地點은 相關係數 $\gamma = 0.9$인 玄風地點이다.

津洞地點, $q_s = 0.108(\omega HI)^{1.294}$, $\gamma \fallingdotseq 0.8$

玄風地點, $q_s = 3.049(\omega HI)^{2.994}$, $\gamma \fallingdotseq 0.9$

新上地點, $q_s = 0.018(\omega HI)^{0.203}$, $\gamma \fallingdotseq 0.8$

4.1.2 流量과 浮遊砂量의 相關

表 3를 이용하면 流量과 浮遊砂量의 相關圖는 그림 3과 같다. 그림 3를 최소자승법으로 해석하면 아래와 같은 相關式을 얻을 수 있다.

$Q_s = 0.022Q^{1.726}$

Q: 流量(m³/sec)

Q_s: 浮遊砂量(kg/sec)

$\gamma = 0.8$

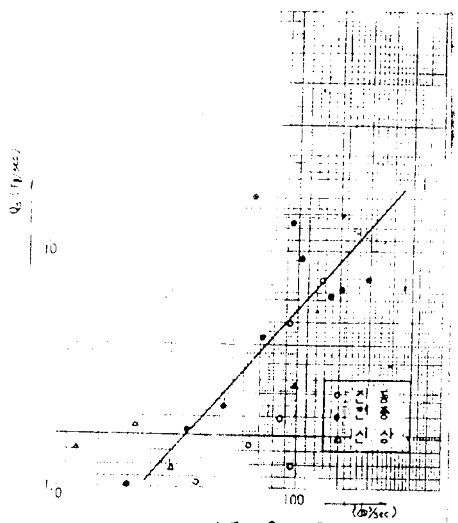

그림 3. $Q \sim Q_s$

... $Q_s = 0.002Q^{1.726}$의 相關式 ... 範圍內에서는 ... 差異가 ... 의 式을 再確認할 ...

4.2 掃流砂에 대한 考察

4.2.1 q_{B*}와 τ_*의 相關

掃流砂量은 ... 表 ... q_{B*} 이라 하면 q_{B*} ... τ_* ... 表-6과 같다. 이 ... 그림 ... 같다. 이로부터

$q_{B*} = 0.83\tau_*^2$

4-3 총유사량에 대한 고찰

4.3.1 總流砂量과 浮遊砂量의 對比

實測한 浮遊砂量과 掃流砂量을 합한 總流砂量 중에 浮遊砂量의 百分率은 表 7과 같다. 이는 T.E.Steven[7]의 研究에 의한 研究結果와 거의 一致함을 나타내고 있다.

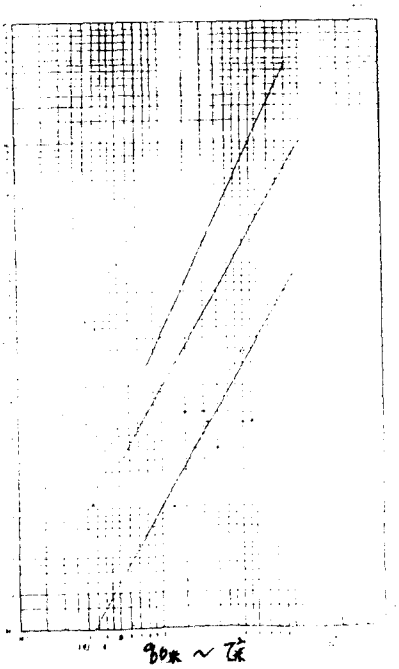

表 7 總流砂量과 浮遊砂量

No	地點	浮遊流砂量 (kg/sec)	總流砂量 (kg/sec)	總流砂量에 대한 浮遊砂量의 比	비고
1	津洞 1	323.41	323.50	99.9	
2	〃 2	4.91	4.92	99.8	
3	玄風 3	6.97	7.03	99.1	
4	〃 4	7.31	8.81	83.0	
5	〃 5	4.30	5.01	85.8	
6	新上 6	1.15	1.21	90.6	
7	玄風 7	2.22	2.52	88.1	
8	〃 8	17.84	19.77	90.2	
10	〃 6	9.37	10.02	93.5	
11	〃 6	13.08	14.36	91.1	
12	津洞 1	7.32	8.15	89.8	
10	龜尾	2.68	—	—	
13	玄風 8	6.17	7.33	8.33	
14	津洞 4	1.18	—	—	
[illegible]	〃 5	1.70	2.26	84.1	
[illegible]	新上 2	1.29	1.64	67.8	
17	玄風 6	1.78	2.00	88.0	
18	津洞 6	1.16	2.26	51.3	
19	新上 3	1.49	2.11	69.6	
20	玄風 10	0.34	0.45	75.6	
21	津洞 7	1.06	1.16	91.4	
[illegible]				85.6	

4.3.2. 各地點의 總流砂量의 實測値와 計算値의比較

各測定地點의 總流砂量의 實測値와 EINSTEIN, LANE-KAUNSKE의 計算値는 아래 表 8과 같다.

表 10을 利用하여 整理하여 보면 그림 5와 같다. 그림 5에서 實測資料의 分布形態를 최소자승법으로 해석하면 다음과 같은 식을 얻을 수 있다.

$$Q_T = 1.336 \times 10^{-5} Q^{1.141}, \quad \gamma = 0.84$$

그림 5에서 實測値의 分布는 L-Kalinske, Einstein 公式에 의한 各分布의 中央에 비교적 位置하고 있으며 L-Kalinske分布는 81年度 研究結果[6] 보다 大部分 큰 값들을 주고 있다 따라서 公式에 의하여 推定할 때에는 兩公式에서 各各을 구하고 이의 平均값을 택하는 것이 實測値에 近似한 값을 얻을 수 있는 것으로 사료된다.

表-6 $T_*^2 \sim q_{bx}$

Ko	T_*^2	$q_{bx} \times 10^{-4}$	비고
1	15.3	46.27	
2	14.3	4.14	
3	0.83	47.96	
4	0.76	1636.04	
5	0.04	698.62	
6	0.02	140.01	
7	0.058	458.85	
8	0.194	1461.28	
9	0.078	543.16	
10	0.17	1438.76	
11	0.21	506.51	
12	—	—	
13	0.86	991.43	
14	—	—	
15	0.18	503.30	
16	0.02	590.48	
17	0.049	498.28	
18	16.48	657.84	
19	0.006	711.20	
20	0.036	307.10	
21	0.068	511.80	

表 8 各測定地點의 總流砂量 (Q_T : m³/sec)

No.	地	點	No.	Q(m³/sec)	Q_T 實測流砂量	Q_T 公式의 計算値 Einstein	L-kalinske	비 고
[illegible]	著	[illegible]	1	1243.0	$1.22\times10^{-?}$	6.67×10^{-2}	1.15 [illegible]	
[illegible]		〃	[illegible]	92.44	$1.85\times10^{-?}$		[illegible]	
[illegible]	津	洞	[illegible]	151.75	2.65×10^{-3}	2.24×10^{-4}	[illegible]	
4		〃	[illegible]	208.06	3.32×10^{-3}	1.31×10^{-3}	[illegible]	
[illegible]		〃	[illegible]	72.87	1.89×10^{-3}	3.16×10^{-4}	[illegible]	
6		〃	[illegible]	29.54	4.77×10^{-4}	9.70×10^{-5}	[illegible]	
[illegible]	玄	風	[illegible]	50.44	9.51×10^{-4}	2.83×10^{-4}	[illegible]	
[illegible]		〃	[illegible]	68.61	$7.46\times10^{-?}$	2.99×10^{-4}	5.76 [illegible]	
[illegible]		〃	[illegible]	106.51	2.78×19^{-3}	1.78×10^{-3}	[illegible]	
10		〃	[illegible]	[illegible]	5.42×10^{-3}	5.23×10^{-4}	[illegible]	
11	津	[illegible]		[illegible]	$3.03\times10^{-?}$		[illegible]	
12	龍	尾		[illegible]				
13	玄	風	[illegible]	140.72	2.77×10^{-3}	1.18×10^{-3}	[illegible]	
14	津	洞	4	64.27				
15		〃	5	86.27	6.53×10^{-4}	1.32×10^{-3}	$3.99\times10^{-?}$	
16	新	上	2	21.05	9.97×10^{-4}	1.46×10^{-4}	$1.46\times10^{-?}$	
17	玄	風	9	35.23	7.55×10^{-4}	1.48×10^{-4}	1.32×10^{-3}	
[illegible]	津	當	6	96.55	8.14×10^{-4}		$3.56\times10^{-?}$	
[illegible]	新	上	3	12.15	8.08×10^{-4}	5.60×10^{-4}	1.71×10^{-4}	
20	玄	風	10	20.01	1.71×10^{-4}	2.12×10^{-4}	$7.67\times10^{-?}$	
21	津	洞	7	37.78	4.38×10^{-4}	2.39×10^{-5}	$1.09\times10^{-?}$	

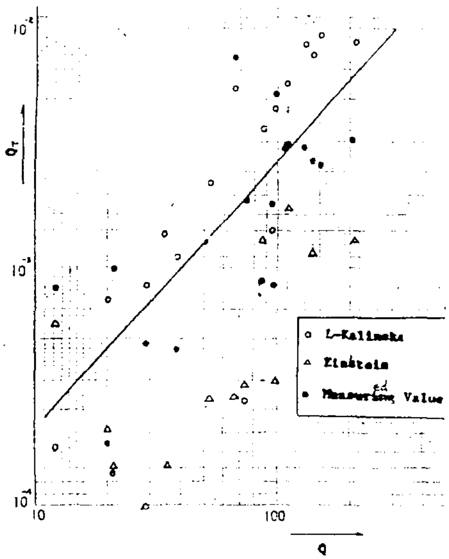

그림 5 $Q\sim Q_T$

5. 結 論

本 研究는 高水 [illegible] 測定이 不可能하여 低水流量時 [illegible] 생각한다. 이 [illegible] 結果를 [illegible] 같다.

1) 이 [illegible] 代表하는 ωHI [illegible] 浮遊砂量과의 相關關係 [illegible] 結果 津洞, 玄風 [illegible] 地點은 ωHI [illegible] 相關性 [illegible] 玄風地 [illegible] 그 相關性 [illegible].

2) 流量과 浮遊砂量의 相關式은 [illegible] $Q_s = 0.02 \cdot Q^{1.726}$이 成立됨이 再確認되었다.

3) 浮遊砂量의 半理論公式은 浮遊限界點의 濃度(c_a)의 값의 推定法이 問題點이나 여기서는 代表粒徑(d_{50})에 의하여 구하였으며 a의 값은 0.05H로 하는 것이 타당할 것으로 생각한다.

4) 著者가 提案하는 浮遊砂의 算定半理論式, $\omega HI \sim q_s$, $Q\sim Q_s$의 우리나라 河川에서 比較的 잘 맞는 것으로 [illegible] Lane Kalinske公式, Einstein公式 등에 [illegible] 浮遊砂量 推定 [illegible] 經驗式($\omega HI\sim P_s$)은 半理論式 [illegible] 보여 주었다.

5) [illegible] 低水流量에서 Brown, Einstein [illegible] Kalinske [illegible] Brown 公式 [illegible] 浮遊砂量이 包含 [illegible].

6) [illegible] 浮遊砂量은 [illegible] 測定될 수 있다 [illegible]

觀測이 간단한 浮遊砂量의 測定으로서 總流砂量을 推定할 수 있을 것이다.