

田工山地の土砂流出について（3回目）

京大農 ○太田長史 福島義宏 武居有恒

1. はじめに 前報に引き続き、高砂村基の砂防堰堤を用いた砂観測を行った結果を報告する。

2. 調定方法 調定地は、田工山地天神川乙号谷であり。

3. の流域を図-1に示す。採砂方法は、I)天端蓋口ゴバケツによる、II)採砂装置による、III)天端上2m直下をボトルによる、IV)による方法を各々全流量、最高砂、浮遊砂とするが、IV)による方法は図-2に示すように流量によつて浮遊砂と考えらるる土砂を含むことがある。なお、1978年から1980年に間に調査した木を表すA～Gとする。

3. 浮遊最大粒径 前報¹⁾で浮遊最大粒径との決定に浅田によつて決定式 $\frac{U^2}{g \cdot d} = \text{const.} \cdot \left(\frac{d - D}{D} \right) \cdot \left(\frac{R^3}{g \cdot h} \right)$ [U:平均流速 R:河床半径] の適合性を示した。図-2に示す表木Fによつて前報¹⁾のconst.=1とし、求めた水は、0.21～0.40mm²95%粒径と一致する。そこで、以下に言う最高砂、浮遊砂は表木式によつて分離したものである。

4. 最高砂 図-3は、表木Gの経時変化²⁾であり、図-4は3の表の最高砂の粒径別割合の経時変化を示す。dが2mm程度以上に工砂の割合が増

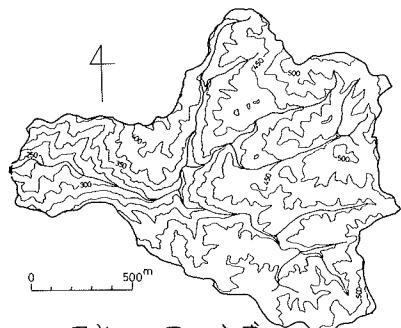


図-1 天神川乙号谷流域

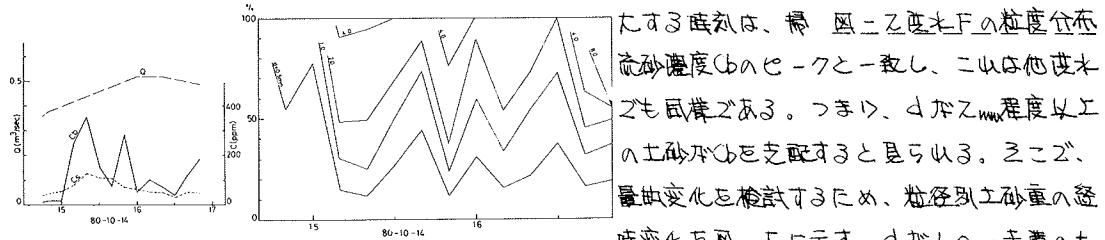
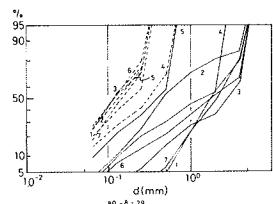


図-3 表木Gの変化

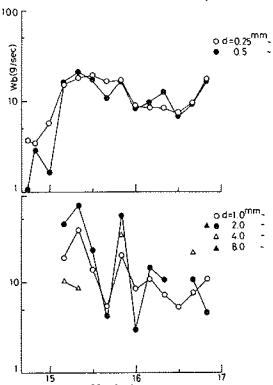
図-4 粒径別割合の変化

な変化が大きく粒径が増加するほどこの傾向が強い。これは、粒径が大きいほど河床条件、地形条件等により河床に流出すると想われる。次に、揚砂量公式との比較をする。図-6は、M.P.M.式との比較を示すが、前報¹⁾風速に応じて良い事がわかる。

5. 浮遊砂 図-7は、浮遊砂中のヘッカシユードの比とQの関係を示す。なお、ヘッカシユードは河床1%粒径0.15mm以下の底生土砂とした。Qへ増加につれ、比が減少する傾向にあるが、多くのものが75%以上ヘッカシユードであるため以下浮遊砂をすべてヘッカシユードとして扱う。

図-8は、本観測、合田、林本らのヘッカシユードとQの関係を示す。図-9は粒径別工砂重変化

たする傾向は、図-2表木Fの粒度分布、流砂濃度(d)のピークと一致し、これは他の表木²⁾も同様である。つまり、dが2mm程度以上工砂の割合が増すと見られる。そこで、量的変化を検討するため、粒径別工砂重の経時変化を図-5に示す。dが1.0mm未満のものには風速の変化を示すが、dが1.0mm以上工



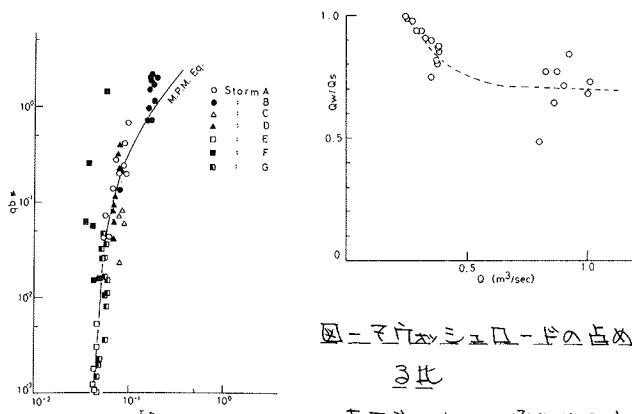


図-6 M.P.M.式との比較

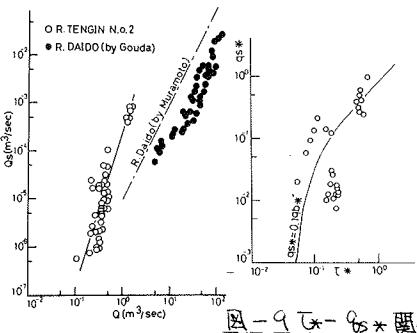


図-7 Q-Q*関係

2m長さ50mのモデル斜面の実測値と計算値の無次元表示を図-7に示す。なお、 α は粒度係数の結果、本流域 ≈ 0.1 となった。図-7より、計算がほぼ正確である事がわかる。以上の仮定にて成り立つQ-Q*関係は $Q = Q_s \cdot \alpha \tau^{\beta}$ で表される。ここで Q_s は直接流出量、 α は斜面の移動土砂量、 β は斜面の傾斜角である。

6. ふわりに 本報には京大砂防研究室、琵琶湖工事の方々の協力に謝意を表したい。
 7. 引用文献 1)福島義宏ら「田工山地へ土砂流出について」昭和5年度砂防学会年会集 2)琵琶湖「山地河川の土砂に関する2-3の考察」新砂防研究会 3)合田雅英ら「淀水底の浮遊砂に関する考察」建設省技術研究会 4)林本嘉雄ら「ヘッジシロードに適する砂空」京大防災研究会報18-B、A号 5)福島義宏ら「山地小流域の初期流出に対するモデル」第25回木工講演会論文集、1980

合田、林本らの調査地は、本調査地の本川にあたりたる川である。大戸川にあり2点、 $Q - Q_s$ 関係は一般に言えども2種の関係にあるが、本調査地は3.3種となり、量的にも多いようである。以下この風浪を検討する。並列斜面モデルによる荒地解体の結果、本流域 ≈ 0.1 の直接流出は表面流であると考えられる。しかし、ヘッジシロードは表面流によることを考えられ、直接流出する ≈ 2 がヘッジシロードへの生産に関与することとなる。また、田工山地調査斜面 ≈ 0.1 の主なる工

砂生産はリルへの拡幅、伸長と考えられ、掃流れが限界掃流九を越えると斜面を構成する工砂が移動する。また、河川においてヘッジシロードとなる工砂区、斜面にあり2ある比 α を占める ≈ 3 である。そこで、最高砂公式 $Q_s = Q_d / \alpha$ [Q_d :直接流出量、 α :工砂生産風積率]とする。河川風浪M.P.M.式を用いるために、 $(\frac{1}{2} / (\frac{3}{2} - 1) \cdot g \cdot d) - 0.047 \approx 0$ となるよう β を求めたところ 3.100 m^2 となった。これらを假定より、トライアル τ^* を