

国立公害研究所 正会員 岩田 錠  
国立公害研究所 正会員 村岡 宏爾

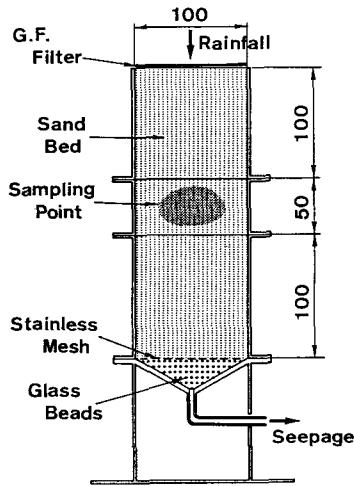
1. 序 本研究では、栄養塩物質による土壤及び地下水汚染の機構を解明するための一環として、現象を単純に把握するため、モデル工場により砂を用い、小型土壤コラム中の不飽和浸透流による  $\text{PO}_4-\text{P}$  の可能吸着量を実験的に求めた。また、これと比較するため、同一の試料を用い2. 吸着実験を行なった。

2. 実験方法・装置及び試料 降雨浸透実験に用いた小型土壤コラムは Fig. 1 に示したようなものである。径 10 cm の透明アクリル製円筒が試料部の高さは 25 cm、そのうち上端から 10 cm 及び 15 cm の所で内筒が分割できるようになつてゐる。試料として用いたのは、比重 2.64 平均粒径 0.80 mm の川砂を水洗後、風乾状態にしたものであり、コラム中に一定の高さより落下させてることにより、一定の間隔 (0.58) を保たせている。このコラムに、定量ポンプにより、降雨強度にして 30 mm/h としながら調整した降雨を与えた。降雨をうけた面には、一様浸透流をうるために 3 枚を置いた。コラム下端部ではステンレス・タッシュで試料を支え、その下作ロート状とは、2 通り流出水をうける。この流出水の流れを一様にするために、ロート内をガラスビーズで満たした。降雨は、最初に 1 オン交換水を流れが定常状態となるまで流し、その後濃度を一定にして  $\text{PO}_4-\text{P}$  溶液を、流出水が降雨と同じ濃度を不可まで流し続ければ、実験は、濃度が 0.5, 1.0, 2.0, 5.0, 10.0, 20.0 mg/l の 6 通りに Fig. 1 小型土壤コラム ついて行なつた。降雨終了後、土壤上端面より 12.5 cm の点の試料を採取し、凍結乾燥の後、5 g を 200 ml の 1 オン交換水中に入れ、振とう機にかけ、216 時間にわたって 24~48 時間ごとに 100 ml を新たに 1 オン交換水と入れ換えて、抜き取、下水の  $\text{PO}_4-\text{P}$  濃度を測定して、その吸着量を算出した。これとは別に、5 g の試料を 200 ml の 1 規定の塩酸中に入れ 26 時間振とうし、塩酸中の  $\text{PO}_4-\text{P}$  濃度を測定して、同様に吸着量を算出した。また、降雨と土壤コラムからの流出水との濃度差から、 $\text{PO}_4-\text{P}$  の收支を計算することにより、吸着量を求めた。

吸着実験は 2 通り行なつた。第 1 に、乾燥させた試料砂 30 g を、一定濃度の  $\text{PO}_4-\text{P}$  溶液中に入れ、24 時間にわたって振とうする。その後上澄液について、 $0.45 \mu\text{m}$  のタンブランフィルターでろ過し、各 3 泡につき  $\text{PO}_4-\text{P}$  濃度を求める。初期濃度との差より吸着量を求める。この最後の上澄液濃度を平衡濃度と定義され、この方法を、ここでバッケ法と呼ぶ。

第 2 に、土壤コラムによる降雨流出実験では、常に新たに一定濃度の溶液が、降雨として供給されるため、上記ヘドラー法とバッケ法と得られる吸着特性とは異なり、柱状を示すと図 2 のようになり、次に示すように直すべき法にて、2 館和吸着量を求める。すなはち、乾燥した試料砂 10 g を、降雨流出実験と同濃度の  $\text{PO}_4-\text{P}$  溶液 200 ml 中に入れ、振とうし、1 日ごとに 100 ml を引き抜き、かわりに初期濃度と等しい濃度の溶液を加える。引抜いた溶液は、バッケ法の場合と同様に処理して、濃度を測定し、これが抜き溶液の濃度が初期濃度に達するまでこの操作をくり返す。

なお、 $\text{PO}_4-\text{P}$  濃度の測定は、溶液をアスコルビン酸で置換し、モリブデン酸ブルー法にモリブデン酸ブルー法にモリブデン酸ブルー法によつて自動分析装置（テクニコン社、アートアナライザー型）にて、2 行なつた。



3. 実験結果及び考察 降雨流出実験中の流出水の PO<sub>4</sub>-P 濃度変化を Fig. 2 に示す。この図より、物質収支の考え方に基づいて、この実験砂の可能吸着量を算出した。その結果は、Table 1 及び Fig. 4 に示す。

Fig. 3 は、イオン交換水による溶出試験の結果を示したものである。Table 1 と、2 の吸着試験の結果及びイオン交換水による溶出試験と塩酸による溶出試験の結果、先に示した PO<sub>4</sub>-P 収支の計算結果より、実験砂の可能吸着量を求め、並べたものである。Fig. 4 はこれを図示したものである。

これらの図及び表より、第 1 に、それらの方法で求めた吸着量と、初期濃度あるいは降雨濃度との関係は Freundlich 型の吸着等温線（吸着量 =  $K C^{1/m}$ ,  $K$ ,  $m$  は定数）よく適合していること、第 2 に、バッチ法とくり返しバッチ法による吸着試験の結果は、明らかに異なっており、常に一定濃度の溶液を供給することにより、吸着量が増大すること、及び溶液の濃度がある程度より濃くなければ、バッチ法によることも、くり返しバッチ法によることも、結果に差がないのではないかと考えられる。第 3 に、塩酸による溶出試験結果と PO<sub>4</sub>-P 収支による計算結果とから求めた吸着量は比較的一致しているにとかかわらず、イオン交換水による溶出試験から求めた吸着量はかなりかけ離れています。吸着には、物理的作用によるものと、化学的作用によるものとがあり、イオン交換水による溶出試験では、このうち化学的作用による分は、ほとんど溶出させることができます。主に物理的作用による吸着量を示してい

るのではないかと考えられる。最後に、くり返しバッチ法による吸着量と、塩酸による溶出試験から求めた吸着量、PO<sub>4</sub>-P 収支の計算による吸着量の 3 者の結果は非常によく合っており、有意差がないと考えられる。このことは、飽和状態であることを、不飽和状態であることを可能吸着量は異ならず。この可能吸着量は、平衡濃度のみに依存していることを示しているのではないかと考えられる。

今後は、降雨強度、間隔比を変化させたケースを行なう必要があり、さらには実際の工場に対するアプローチを欠くことはできないであろう。最後に、有益な助言をいたいたい埼玉大学 佐藤邦明先生に謝意を表します。

参考文献 村岡・和見 降雨による工場中の不饱和浸透池における栄養塩の吸着と流出に関する実験的研究 国立公害研究所報告 第 14 号, 1980

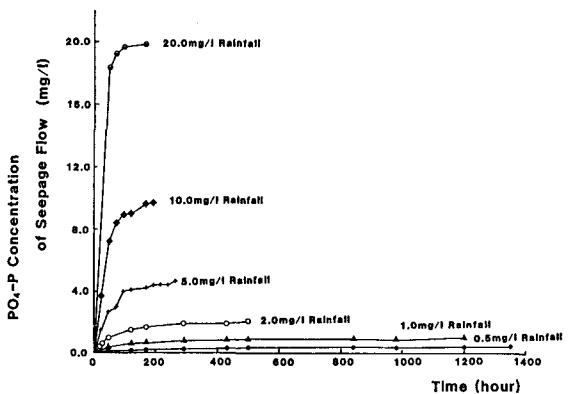


Fig. 2 流出水の濃度変化

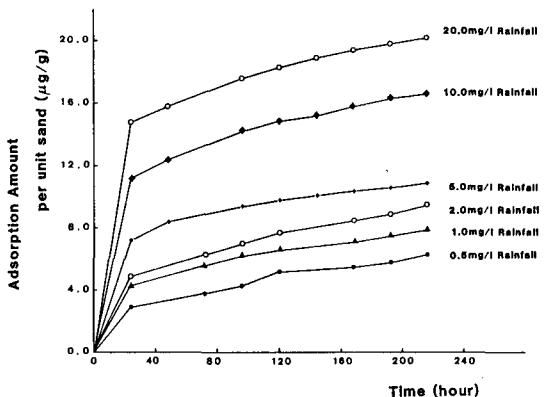


Fig. 3 イオン交換水による溶出試験結果

concentration(mg/l)	0.5	1.0	2.0	5.0	10.0	20.0
batch	1.5	3.1	5.8	13	19	28
iteration batch	13	23	27	30	40	(90)
water extract	4.9	7.9	9.5	11	17	20
HCl extract	(16)	32	35	43	44	48
I/O balance	15	17	(13)	29	35	45

Table 1 Adsorption Amount per unit sand (µg/g)

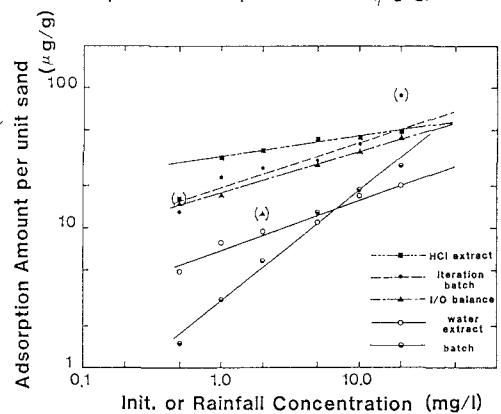


Fig. 4 濃度と吸着量の関係