

ISSN 1859 - 3488

**TẠP CHÍ THÔNG TIN
KHOA HỌC &
CÔNG NGHỆ
TỈNH TRÀ VINH
SỞ KHOA HỌC & CÔNG NGHỆ TRÀ VINH**



SỐ 4 NĂM 2017



CHỊU TRÁCH NHIỆM XUẤT BẢN
TS. NGUYỄN THIỆN NGHĨA

TỔNG BIÊN TẬP
ThS. TRẦN VĂN HÙNG

THÀNH VIÊN BAN BIÊN TẬP
ThS. TRẦN THANH TRANG
ThS. DƯƠNG BẢO VIỆT
TRẦN THỊ KIỀU NGA
HUYỀN HẠNH BÁ THỊ LAN
LÊ VĂN TRUYỀN
LÊ THỊ NGỌC LOAN
PHÙ QUỐC MINH PHƯƠNG

THU KÝ TOÀ SOAN
PHÙ QUỐC MINH PHƯƠNG

Tòa soan:

38 Nguyễn Thái Học, phường 1,
TP Trà Vinh, tỉnh Trà Vinh.
Điện thoại: 0294.3864875.
Email: tcttkhcntv@gmail.com

Số kỳ/số lượng phát hành:

Tạp chí 3 tháng phát hành 1 số, mỗi số in
1.500 bản, khổ 20,5 cm x 29,5 cm.

Chế bản và In tại

Nhà xuất bản Văn hóa Dân tộc,
địa chỉ: 128C/22 Đại La, phường Đống
Tâm, quận Hai Bà Trưng, Hà Nội.
Nộp lưu chiểu tháng 12/2017

Giấy phép xuất bản:

Số 373/GP-BTTTT ngày 25/12/2014 do Bộ
Thông tin và Truyền thông cấp.



Mục lục

1 NGHIÊN CỨU - TRAO ĐỔI

- 1 Tổng quan ngành nuôi trồng thủy sản, sản xuất hữu cơ
tỉnh Trà Vinh.
- 6 Đánh giá khả năng sử dụng thiên địch và dịch trích thực
vật để phòng trừ bọ vòi voi *Diocalandra frumenti*
(Fabricius, 1801) (Coleoptera: Curculionidae) hại dừa tại
tỉnh Trà Vinh.

11 CÔNG BỐ KẾT QUẢ NGHIÊN CỨU KHOA HỌC VÀ CÔNG NGHỆ

- 11 Kết quả nghiên cứu ứng dụng quy trình kỹ thuật sản
xuất giống tôm thẻ chân trắng (*Litopenaeus vannamei*)
tại Trà Vinh.
- 19 Giải pháp khoa học công nghệ hoàn thiện hạ tầng cơ sở
thủy lợi nội đồng góp phần thực hiện chủ trương tái c
cấu ngành nông nghiệp tỉnh Trà Vinh.
- 26 Nghiên cứu ứng dụng công nghệ sản xuất và ương
nghêu (*Meretrix lyrata*) nhân tạo trên ao đất lót bạt ở
vùng ven biển tỉnh Trà Vinh.
- 33 Phân tích hiện trạng phát triển công nghệ sinh học
trong ngành chăn nuôi tại tỉnh Đồng Tháp.
- 44 Khảo nghiệm sự ảnh hưởng của phương thức nhàn
giống đến sự phát triển của cây Đinh lăng lá nhô
(*Polyscias fruticosa L. Harms*) tại tỉnh Trà Vinh.
- 48 Rừng - tôm: Mô hình thích ứng biến đổi khí hậu và thàn
thiện môi trường cho vùng ven biển tỉnh Trà Vinh.
- 54 Nghiên cứu khả năng xử lý kim loại nặng trong nước từ
thủy tinh phế thải.

**NGHIÊN CỨU KHẢ NĂNG XỬ LÝ KIM LOẠI NẶNG
TRONG NƯỚC TỪ THỦY TINH PHẾ THẢI**

Research remove heavy metals of water by waste glass

Huỳnh Thị Ngọc Trinh¹, Trần Thế Nam²

Trường Đại học Trà Vinh

Email: htntrinh99@tvu.edu.vn

TÓM TẮT

Thủy tinh phế thải là một loại rác khó phân hủy. Nhiều công trình tái chế thủy tinh đã được thực hiện. Trong đó, sự chuyển đổi từ rác thải thủy tinh thành vật liệu xử lý nước là phương pháp có ý nghĩa lớn để bảo vệ môi trường. Một quy trình đơn giản với: 50 (g) thủy tinh được nghiền nhô, 30 (mL) dung dịch NaOH 30%, 05 (g) CaO khan. Hỗn hợp chứa trong ống polymer chịu áp suất cao tại 100°C trong 4 giờ, thủy tinh phế thải được biến đổi thành vật liệu có khả năng xử lý các kim loại Fe, Cu, Pb, Ni trong nước. Nghiên cứu đã thành công khi vật liệu biến tính có khả năng xử lý kim loại với hiệu suất cao: khoảng 50% khi xử lý từng kim loại Fe, Cu, Pb, Ni, khoảng 40% khi xử lý hỗn hợp 04 kim loại và gần 30% khi xử lý các kim loại trong nước thải vô cơ. Vật liệu có khả năng tái sử dụng nhiều lần và kim loại xử lý có thể được thu hồi trả lại.

Từ khóa: biến tính, thủy tinh, vật liệu, xử lý kim loại.

ABSTRACT

Waste glass is a persistent waste. Lot of researches on recycled glass has been investigated. In which, the transition from glass waste to water treatment materials is the significant method to protect environment. This study performed a simple denaturalized process of glass, including 50 g of crushed glass, 30 mL NaOH 30% v/v, 05 (g) CaO anhydrous. The mixture was placed at polymer tube, which can stand at high pressure during 100°C for 04 hours. Then, denaturalized waste glass was obtained and can be used as an adsorbents for wastewater treatment. This research is successful to apply the denaturalized waste glass in treatment of metals with the high removal yields such as about 50% with a treatment process for each metals (Fe, Cu, Pb, Ni) in wastewater. Moreover, the removal yield was about 40% with a treatment process for mixture metals (Fe, Cu, Pb, Ni), nearly 30% with a treatment process for mixture metals in inorganic wastewater. Denaturalized waste glass can be used several times.

Keywords: denatured, glass, materials, remove metals.

1. ĐẶT VẤN ĐỀ

Hiện nay có rất nhiều phương pháp xử lý kim loại nặng trong nước: sử dụng đất phong hóa nhiệt đới [4], dựa vào khả năng hấp thụ và trao đổi ion của xơ dừa và vỏ trái biến tính [5], các phương pháp đồng tụ, keo tụ, trao đổi ion,...[6] Tuy nhiên, để xử lý hàm lượng kim loại nặng trong nước thải thì không có nhiều phương pháp hữu hiệu. Nhiều vật liệu như than hoạt tính, hạt trao đổi ion rất dễ bị ảnh hưởng và có giá thành tương đối cao, khả năng tái sinh cũng có hạn.

¹ Thạc sỹ, Giảng viên Khoa Khoa học Cơ bản - Trường Đại học Trà Vinh

²Kỹ sư, Khoa Hóa học Ứng dụng - Trường Đại học Trà Vinh

CÔNG BỐ KẾT QUẢ NGHIÊN CỨU KH&CN

Thủy tinh phế thải là một trong những loại rác khó phân hủy, nó có ảnh hưởng rất lớn đến môi trường và đời sống con người nếu không có giải pháp xử lý đúng đắn. Hiện nay, công nghiệp tái chế thủy tinh chỉ đáp ứng một phần nhỏ so với nhu cầu cần thiết. Trên Thế Giới, đã có nhiều nghiên cứu tái chế thủy tinh nhằm sử dụng cho các mục đích khác nhau như: vật liệu xây dựng, vật liệu trang trí, đá lát đường,...

Hiện nay, phòng thí nghiệm Khoa Hóa học Ứng dụng tại Trường Đại học Trà Vinh đang tồn trữ một lượng lớn thủy tinh phế thải từ các dụng cụ hư hỏng trong quá trình thực tập. Hơn nữa, chuyên ngành xử lý nước là một trong những lĩnh vực đào tạo quan trọng của Khoa Hóa học Ứng dụng. Tuy nhiên, hiện vẫn chưa có một mô hình thiết bị xử lý nước để giúp sinh viên có những quan sát cụ thể trong quá trình học hỏi.

Nhu cầu xử lý hàm lượng kim loại nặng trong nước ngày càng tăng cao, do môi trường nước ngày càng ô nhiễm. Một trong các giải pháp mới nhất hiện nay là tái chế thủy tinh phế thải thành vật liệu có khả năng hấp thụ kim loại nặng. Đây là một trong những nghiên cứu mới đối với Việt Nam và ứng dụng chưa rộng rãi. Cần có nhiều nghiên cứu cụ thể hóa nhằm tăng tính ứng dụng phù hợp với điều kiện tại Việt Nam.

"Nghiên cứu khả năng xử lý kim loại nặng trong nước từ thủy tinh phế thải" là một trong những giải pháp tối ưu giải quyết tình trạng dụng cụ thủy tinh phế thải và nước thải phòng thí nghiệm tại Khoa Hóa học Ứng dụng thuộc Trường Đại học Trà Vinh.

2. NGUYÊN VẬT LIỆU VÀ PHƯƠNG PHÁP THỰC HIỆN:

2.1. Thiết bị - dụng cụ - hóa chất:

Bảng 1. Thiết bị - dụng cụ - hóa chất sử dụng [1]

| TÊN GỌI | SỐ LƯỢNG | XUẤT XỨ |
|---|----------|--------------|
| Thiết bị | | |
| Tủ sấy | 01 | Binder – Mỹ |
| Thiết bị quang phổ hấp thụ ngọn lửa (AAS) | 01 | Agilent – Mỹ |
| Dụng cụ | | |
| Ống polymer chịu nhiệt và áp suất cao | 06 | Mỹ |
| Beaker 250 mL | 02 | Merck |
| Pipet 50 mL | 01 | Merck |
| Pipet 10 mL | 01 | Merck |
| Pipet nhựa | 02 | Việt Nam |
| Buret 50 mL | 01 | Merck |
| Erlen 250 mL | 02 | Việt Nam |
| Bình định mức 1000 mL | 01 | Merck |
| Muỗng thủy tinh | 01 | Việt Nam |
| Phễu thủy tinh | 02 | Việt Nam |

CÔNG BỐ KẾT QUẢ NGHIÊN CỨU KH&CN

| Hóa chất | | |
|-------------------------------|----------|--|
| Acid HNO ₃ đậm đặc | 500 mL | Merck |
| NaOH | 500 gam | Trung Quốc |
| CaO | 500 gam | Trung Quốc |
| Dung dịch Fe chuẩn 1000 ppm | 50 mL | Merck |
| Dung dịch Cu chuẩn 1000 ppm | 50 mL | Merck |
| Dung dịch Pb chuẩn 1000 ppm | 50 mL | Merck |
| Dung dịch Ni chuẩn 1000 ppm | 50 mL | Merck |
| Vật liệu thí nghiệm | | |
| Thủy tinh phế thải | 2000 gam | Phòng thí nghiệm Khoa Hóa học ứng dụng |

2.2. Quy trình biến tính thủy tinh

Quá trình nghiên cứu được tiến hành trên loại thủy tinh phế thải không màu.

Bảng 2. Quy trình biến tính thủy tinh [2], [3]

| Bước | Công việc thực hiện | Mục tiêu |
|------|--|--|
| 1 | Nghiên thủy tinh | Đưa thủy tinh phế thải về dạng kích thước nhỏ |
| 2 | Sàng lọc | Lựa chọn thủy tinh có kích thước đồng nhất |
| 3 | Rửa qua dung dịch acid nitric | Loại bỏ các kim loại nặng sẵn có trong thủy tinh |
| 4 | Rửa lại với nước cất và sấy khô | Loại bỏ acid nitric dễ lưu trữ |
| 5 | Thực hiện biến tính thủy tinh trong ống polymer chịu nhiệt và áp suất cao tại nhiệt độ và thời gian xác định | Thay đổi cấu trúc thủy tinh thành vật liệu có khả năng hấp thụ kim loại nặng |
| 6 | Rửa lại với nước cất và sấy khô | Loại bỏ các hóa chất còn dư trong quá trình biến tính, lưu trữ sản phẩm |

2.3. Khảo sát nhiệt độ tối ưu quy trình biến tính thủy tinh

Khảo sát thực hiện đồng thời với thủy tinh không biến tính để so sánh kết quả. Quá trình so sánh dựa trên hiệu suất xử lý dung dịch Fe có nồng độ ban đầu xác định. Mỗi thí nghiệm lặp lại 03 lần.

Bảng 3. Bố trí thí nghiệm tối ưu nhiệt độ biến tính thủy tinh

| Thí nghiệm | Nhiệt độ biến tính (°C) | Khối lượng thủy tinh (gam) | NaOH 30% (mL) | CaO (gam) | Thời gian (giờ) |
|------------|-------------------------|----------------------------|---------------|-----------|-----------------|
| 1 | 50 | 50 | 30 | 5 | 12 |
| 2 | 100 | | | | |
| 3 | 120 | | | | |
| 4 | 150 | | | | |

Quá trình xác định nồng độ Fe dựa theo tiêu chuẩn AOAC 974.27.

CÔNG BỐ KẾT QUẢ NGHIÊN CỨU KH&CN

2.4. Khảo sát thời gian tối ưu quy trình biến tính thủy tinh

Quá trình so sánh dựa trên hiệu suất xử lý dung dịch Fe có nồng độ ban đầu xác định. Mỗi thí nghiệm lặp lại 03 lần.

Bảng 4. Bố trí thí nghiệm tối ưu thời gian biến tính thủy tinh

| Thí nghiệm | Thời gian biến tính (giờ) | Khối lượng thủy tinh(gam) | NaOH 30% (mL) | CaO (gam) | Nhiệt độ (°C) |
|------------|---------------------------|---------------------------|---------------|-----------|---------------|
| 1 | 2 | | | | |
| 2 | 4 | | | | |
| 3 | 8 | 50 | 30 | 5 | 100 |
| 4 | 12 | | | | |
| 5 | 24 | | | | |

Quá trình xác định nồng độ Fe dựa theo tiêu chuẩn AOAC 974.27.

2.5. Khảo sát thể tích NaOH 30% tối ưu trong quy trình biến tính thủy tinh

Quá trình so sánh dựa trên hiệu suất xử lý dung dịch Fe có nồng độ ban đầu xác định. Mỗi thí nghiệm lặp lại 03 lần.

Bảng 5. Bố trí thí nghiệm tối ưu thể tích NaOH 30% trong biến tính thủy tinh

| Thí nghiệm | NaOH 30% (mL) | Khối lượng thủy tinh (gam) | Thời gian biến tính (giờ) | CaO (gam) | Nhiệt độ (°C) |
|------------|---------------|----------------------------|---------------------------|-----------|---------------|
| 1 | 20 | | | | |
| 2 | 25 | | | | |
| 3 | 30 | 50 | 4 | 5 | 100 |
| 4 | 35 | | | | |

Quá trình xác định nồng độ Fe dựa theo tiêu chuẩn AOAC 974.27.

2.6. Khảo sát khối lượng CaO tối ưu trong quy trình biến tính thủy tinh

Quá trình so sánh dựa trên hiệu suất xử lý dung dịch Fe có nồng độ ban đầu xác định. Mỗi thí nghiệm lặp lại 03 lần.

Bảng 6. Bố trí thí nghiệm tối ưu khối lượng CaO trong biến tính thủy tinh

| Thí nghiệm | CaO (gam) | Khối lượng thủy tinh (gam) | Thời gian biến tính (giờ) | NaOH 30% (mL) | Nhiệt độ (°C) |
|------------|-----------|----------------------------|---------------------------|---------------|---------------|
| 1 | 03 | | | | |
| 2 | 05 | | | | |
| 3 | 07 | 50 | 4 | 30 | 100 |
| 4 | 10 | | | | |

Quá trình xác định nồng độ Fe dựa theo tiêu chuẩn AOAC 974.27.

2.7. Khảo sát lưu lượng xử lý của vật liệu biến tính

Quá trình so sánh dựa trên hiệu suất xử lý dung dịch Fe có nồng độ ban đầu xác định. Mỗi thí nghiệm lặp lại 03 lần.

CÔNG BỐ KẾT QUẢ NGHIÊN CỨU KH&CN

Bảng 7. Bố trí thí nghiệm tối ưu lưu lượng trong quy trình xử lý kim loại

| Thí nghiệm | Lưu lượng (mL/s) | Vật liệu biến tính (gam) | Nhiệt độ xử lý (°C) | Kim loại xử lý | Nồng độ ban đầu (mg/L) |
|------------|------------------|--------------------------|---------------------|----------------|------------------------|
| 1 | 01 | 20 | 25 | Fe | 1,40 |
| 2 | 02 | | | | |
| 3 | 03 | | | | |
| 4 | 04 | | | | |

Quá trình xác định nồng độ Fe dựa theo tiêu chuẩn AOAC 974.27.

2.8. Khảo sát khả năng xử lý Fe, Cu, Pb, Ni trong nước của vật liệu biến tính

Bảng 8. Bố trí thí nghiệm khảo sát khả năng xử lý Fe, Cu, Pb, Ni trong nước của vật liệu biến tính

| Thí nghiệm | Vật liệu biến tính (gam) | Nhiệt độ xử lý (°C) | Lưu lượng (mL/s) | Kim loại |
|------------|--------------------------|---------------------|------------------|----------|
| 1 | 20 | 25 | 02 | Fe |
| 2 | | | | Cu |
| 3 | | | | Pb |
| 4 | | | | Ni |

Thí nghiệm được tiến hành trên 03 phương án:

- Thực hiện xử lý dung dịch chứa riêng từng kim loại Fe, Cu, Pb, Ni trong nước;
- Thực hiện xử lý dung dịch chứa hỗn hợp Fe, Cu, Pb, Ni trong nước;
- Thực hiện xử lý nước thải vô cơ phòng thí nghiệm Khoa Hóa học Ứng dụng tại Trường Đại học Trà Vinh.

Mỗi thí nghiệm được lặp lại 03 lần. Đánh giá kết quả thông qua hiệu suất xử lý kim loại.

Quá trình xác định nồng độ Fe, Cu, Pb, Ni dựa theo tiêu chuẩn AOAC 974.27.

2.9. Khảo sát khả năng tái sử dụng vật liệu biến tính

Bảng 9. Bố trí thí nghiệm khảo sát khả năng tái sử dụng vật liệu biến tính

| Thí nghiệm | Vật liệu biến tính (gam) | Nhiệt độ xử lý (°C) | Lưu lượng (mL/s) | Kim loại |
|------------|--------------------------|---------------------|------------------|----------|
| 1 | 20 | 25 | 02 | Fe |
| 2 | | | | Cu |
| 3 | | | | Pb |
| 4 | | | | Ni |

Thí nghiệm được tiến hành trên 03 phương án:

- Khảo sát khả năng xử lý hỗn hợp kim loại Fe, Cu, Pb, Ni của vật liệu biến tính lần đầu tiên.
- Khảo sát khả năng xử lý hỗn hợp kim loại Fe, Cu, Pb, Ni của vật liệu biến tính ở lần xử lý thứ 02.
- Khảo sát khả năng xử lý hỗn hợp kim loại Fe, Cu, Pb, Ni của vật liệu biến tính đã được rửa acid HNO_3 5% sau lần xử lý thứ 02.

CÔNG BỐ KẾT QUẢ NGHIÊN CỨU KH&CN

Mỗi thí nghiệm được lặp lại 03 lần. Đánh giá kết quả thông qua hiệu suất xử lý kim loại.

Quá trình xác định nồng độ Fe, Cu, Pb, Ni dựa theo tiêu chuẩn AOAC 974.27.

3. KẾT QUẢ VÀ THẢO LUẬN

3.1. Kết quả khảo sát nhiệt độ tối ưu quy trình biến tính thủy tinh

Nồng độ Fe sau khi xử lý của mẫu thủy tinh chưa biến tính là 1,62 (mg/L). Từ kết quả khảo sát cho thấy rằng, trong thành phần thủy tinh có chứa sắt nên nồng độ Fe sau xử lý của mẫu thủy tinh chưa biến tính cao hơn nồng độ dung dịch Fe trước khi xử lý.

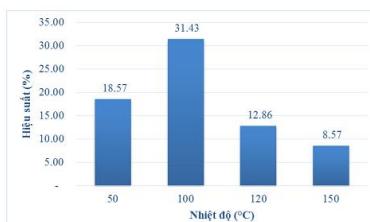
Hiệu suất xử lý Fe cao nhất đối với vật liệu được biến tính ở 100°C. Ở các nhiệt độ cao hơn hoặc thấp hơn, vật liệu tạo thành xử lý Fe kém hiệu quả. Nguyên nhân là do nhiệt độ ảnh hưởng đến quá trình tạo bề mặt trao đổi ion của vật liệu biến tính. Với nhiệt độ 100°C, cấu trúc Ca-O được sắp xếp trật tự và có mật độ lớn. Từ đó giúp quá trình trao đổi ion tốt hơn. Vì vậy, chọn nhiệt độ tối ưu cho quy trình biến tính là 100°C.

3.2. Kết quả khảo sát thời gian tối ưu quy trình biến tính thủy tinh

Từ kết quả cho thấy thời gian tối ưu cho quá trình biến tính thủy tinh là 4 giờ. Thời gian ngắn hơn thì các liên kết Ca-O sẽ không đủ mật độ dẫn đến khả năng trao đổi ion thấp. Thời gian quá dài sẽ làm cho các liên kết Ca-O không có trật tự do sự chồng chất lên nhau làm giảm khả năng trao đổi ion.

3.3. Kết quả khảo sát thể tích NaOH 30% tối ưu trong quy trình biến tính thủy tinh

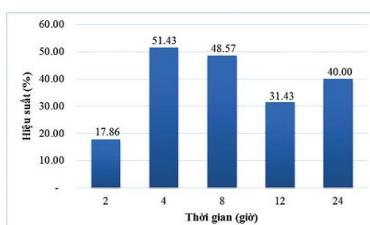
Quá trình khảo sát 04 thể tích NaOH khác nhau tìm ra được thể tích 30 (mL) là tối ưu cho quy trình biến tính thủy tinh. Trong phản ứng tạo khoáng tobermorite trên NaOH đóng vai trò là môi trường phản ứng tạo điều kiện cho Ca-O tham gia liên kết vào mạng silicate thuận lợi nhất, theo khảo sát của giáo sư Coleman khi tăng nồng độ Na⁺ làm tăng tốc độ phản ứng gây cản trở đến sự hình thành tobermorite.



Biểu đồ 1. Kết quả khảo sát nhiệt độ tối ưu quy trình biến tính thủy tinh



Hình 1. Thực hiện phản ứng biến tính



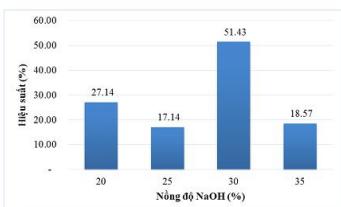
Biểu đồ 2. Kết quả khảo sát thời gian tối ưu quy trình biến tính thủy tinh



Hình 2. Sản phẩm thủy tinh biến tính



Hình 3. Quá trình khảo sát khả năng hấp thụ kim loại của thủy tinh biến tính



Biểu đồ 3.
Kết quả khảo sát
thể tích NaOH 30%
tối ưu trong quy
trình biến tính
thủy tinh

CÔNG BỐ KẾT QUẢ NGHIÊN CỨU KH&CN

3.4. Kết quả khảo sát khối lượng CaO tối ưu trong quy trình biến tính thủy tinh

Kết quả nhận được khối lượng CaO tối ưu cho quy trình biến tính thủy tinh là 5 (gam) đối với 50 (gam) thủy tinh cần biến tính. Khi CaO quá thấp sẽ không đủ nồng độ để tạo liên kết Ca-O cho bề mặt vật liệu. Khi Ca-O quá cao sẽ tạo thành lớp CaCO_3 bao phủ bề mặt vật liệu làm giảm khả năng trao đổi ion.

3.5. Kết quả khảo sát lưu lượng xử lý của vật liệu biến tính

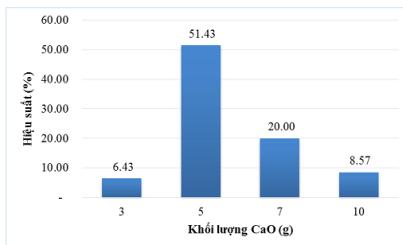
Nghiên cứu cho thấy khi lưu lượng càng chậm thì khả năng tiếp xúc giữa vật liệu và dung dịch cần xử lý tốt hơn và có thời gian trao đổi ion tốt hơn. Vì thế, tại lưu lượng 01 mL/s cho kết quả tối ưu nhất. Tuy nhiên, với lưu lượng 02 (mL/s) cho hiệu suất xử lý cao tương đối với lưu lượng 01 (mL/s). Vì thế chọn lưu lượng tối ưu cho quy trình xử lý là 02 (mL/s).

3.6. Kết quả khảo sát khả năng xử lý Fe, Cu, Pb và Ni trong nước của vật liệu biến tính

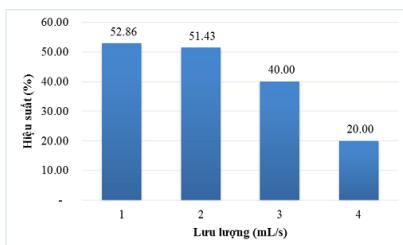
Từ các kết quả Biểu đồ 6 - 7 - 8, hiệu suất xử lý các kim loại cao nhất khi xử lý riêng lẻ từng kim loại. Khi có nhiều kim loại trong nước cần xử lý thì hiệu xuất giảm. Tuy nhiên, khả năng xử lý kim loại nặng của vật liệu thủy tinh biến tính vẫn khá cao, gần 30% khi áp dụng xử lý nước thải vô cơ của phòng thí nghiệm Khoa Hóa học Ứng dụng, Trường Đại học Trà Vinh.

3.7. Kết quả khảo sát khả năng tái sử dụng của vật liệu biến tính

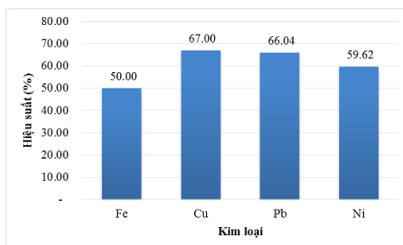
Kết quả cho thấy, khả năng tái sử dụng của vật liệu thủy tinh tăng khi được rửa lại với acid HNO_3 5%. Thực nghiệm này chứng thực khả năng thu hồi các kim loại sau khi được hấp thụ bởi thủy tinh biến tính và khả năng ứng dụng ngoài thực tế rất cao.



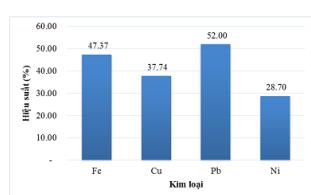
Biểu đồ 4. Kết quả khảo sát khói lượng CaO tối ưu trong quy trình biến tính thủy tinh



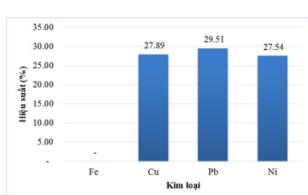
Biểu đồ 5. Kết quả khảo sát lưu lượng xử lý của vật liệu biến tính



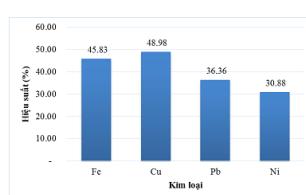
Biểu đồ 6. Kết quả khảo sát khả năng xử lý riêng lẻ kim loại Fe, Cu, Pb, Ni trong nước của vật liệu biến tính



Biểu đồ 7. Kết quả khảo sát khả năng xử lý hỗn hợp kim loại Fe, Cu, Pb, Ni trong nước của vật liệu biến tính

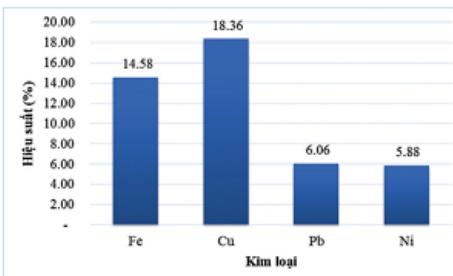


Biểu đồ 8. Kết quả khảo sát khả năng xử lý kim loại Fe, Cu, Pb, Ni trong nước thải vô cơ của vật liệu biến tính

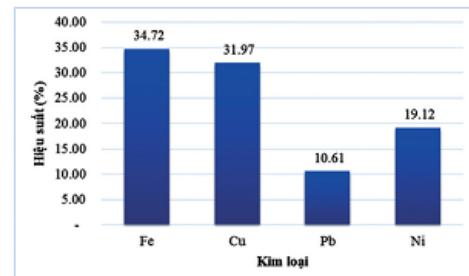


Biểu đồ 9. Kết quả khảo sát khả năng xử lý hỗn hợp kim loại Fe, Cu, Pb, Ni của vật liệu biến tính lần đầu tiên

CÔNG BỐ KẾT QUẢ NGHIÊN CỨU KH&CN



Biểu đồ 10. Kết quả khảo sát khả năng xử lý hỗn hợp kim loại Fe, Cu, Pb, Ni của vật liệu biến tính lần thứ 02



Biểu đồ 11. Kết quả khảo sát khả năng tái xử lý hỗn hợp kim loại Fe, Cu, Pb, Ni của vật liệu biến tính đã được rửa lại với acid HNO_3 5%

4. KẾT LUẬN

Nghiên cứu đã thành công trong việc tái chế thủy tinh phế thải của phòng thí nghiệm thành vật liệu xử lý nước với quy trình đơn giản:

- 50 (gam) thủy tinh nghiền nhô.
- Thể tích NaOH 30% là 30 (mL).
- Khối lượng CaO là 5 (gam).
- Nhiệt độ biến tính là 100°C.
- Thời gian biến tính là 4 giờ.

Vật liệu này có khả năng xử lý kim loại Fe, Cu, Pb và Ni trong nước thải vô cơ với hiệu suất cao. Hơn thế, nghiên cứu đã chứng tỏ khả năng tái sử dụng của vật liệu biến tính và phương pháp thu hồi các kim loại trong nước thải bằng cách rửa lại với acid HNO_3 . Nghiên cứu đã chứng thực thành công một giải pháp mới để bảo vệ môi trường từ rác thải thủy tinh. Một giải pháp vừa có thể xử lý rác thải thủy tinh, vừa có thể xử lý nước thải chứa kim loại nặng và có thể thu hồi các kim loại nặng. Bên cạnh đó, vật liệu lại có khả năng tái sinh sử dụng. Nghiên cứu thực sự là bước đầu cho các công trình bảo vệ môi trường trong tương lai. Hy vọng các nghiên cứu tiếp theo sẽ khảo sát thêm các yếu tố khác (pH, thời gian rửa, nồng độ acid giải rửa,...) để giúp nghiên cứu hoàn thiện hơn.

TÀI LIỆU THAM KHẢO

- [1] AOAC international.2007.Cadmium, Chromium, Copper, Iron, Lead, Magnesium, Silver, and Zinc in water. phảm đất phong hóa nhiệt đới. Tuyển tập Hội nghị Khoa học thường niên. 2014; ISBN 978-604-82-1388-6: 307 – 309.
- [2] Nichola J. COLEMAN. "Synthesis, Structure And Performance Of Calcium Silicate Ion Exchangers From Recycled Container Glass". Physicochem. Probl. Miner. Process, 2014, 50(1), 5–16.
- [3] Vũ Quang Lợi, Bùi Duy Cam, Khúc Quang Đạt (2008)"Nghiên cứu chế tạo vật liệu Silica biến tính để hấp phụ ion kim loại nặng trong nước", Tạp chí hóa học, tập 46,(5),Trang 630-635.
- [4] Nguyễn Thị Hằng Nga. Nghiên cứu khả năng xử lý arsen (As) trong nước ô nhiễm bằng sản phẩm đất phong hóa nhiệt đới. Tuyển tập Hội nghị Khoa học thường niên. 2014; ISBN 978-604-82-1388-6: 307 – 309.
- [5] Lê Thanh Hưng, Phạm Thành Quân, Lê Minh Tâm, Nguyễn Xuân Thom. Nghiên cứu khả năng hấp thụ và trao đổi ion của xơ dừa và vỏ trái biến tính. Tạp chí Phát triển Khoa học và Công nghệ. 2008. Số 08: Tập 11.
- [6] Tonni Agustiono Kurniawan, Gilbert Y.S. Chan, Wai-Hung Lo, Sandhya Babel. Physico-Chemical treatment techniques for wastewater laden with heavy metals. Chemical Engineer Journal. 2006. Volume 118: 83 – 98.