



Tạp chí

KHOA HỌC VÀ CÔNG NGHỆ
THỦY LỢI

Viện Khoa học Thủy lợi Việt Nam

SỐ 82 ISSN: 1859-4255

03 - 2024



Cán bộ nữ Viện Khoa học Thủy lợi Việt Nam chào mừng ngày Quốc tế phụ nữ 8/3
và hưởng ứng "Tuần lễ áo dài" năm 2024.

Journal of Water Resources Science and Technology
VIETNAM ACADEMY FOR WATER RESOURCES



VIỆN KHOA HỌC THỦY LỢI VIỆT NAM

Tổng biên tập
GS.TS Nguyễn Tùng Phong

Phó Tổng biên tập
GS.TS Trần Đình Hòa

Ủy viên thường trực
PGS.TS Nguyễn Thanh Bằng

Hội đồng biên tập
TS Nguyễn Tiếp Tân
GS.TS Tăng Đức Thắng
GS.TS Lars Ribbe
GS.TS Lê Văn Nghị
PGS.TS Nguyễn Văn Thịnh
PGS.TS Đoàn Doãn Tuấn
PGS.TS Nguyễn Quốc Huy
PGS.TS Đặng Hoàng Thanh
PGS.TS Trần Bá Hoằng
PGS.TS Đỗ Hoài Nam
TS Trần Văn Đạt

Thư ký Tạp chí
CN Vũ Thị Tình

Giấy phép xuất bản số
675/GP-BTTT
ngày 19 tháng 10 năm 2021

In tại:
Công ty TNHH Một thành viên in Tạp chí Cộng sản

[TRONG SỐ NÀY]

KHOA HỌC CÔNG NGHỆ

- T2** Quản lý cơ sở dữ liệu từ các thí nghiệm mô hình vật lý thực hiện với các dạng kết cấu để giảm sóng diến hình ở dòng bằng sông Cửu Long
Nguyễn Nguyệt Minh, Lê Duy Tú, Trần Thùy Linh, Trương Ngọc Đạt, Đinh Công Sản
- T14** Nghiên cứu ứng dụng đập ngầm nhằm lưu trữ và chống thất thoát nước dưới đất trong các thành tạo đê từ không phân chia khu vực ven biển Nam Trung Bộ
Nguyễn Thành Công, Nguyễn Huy Vượng, Trần Văn Quang, Vũ Đình Hùng, Phan Việt Dũng, Nguyễn Bách Thảo
- T27** Giới thiệu phương pháp quản lý an toàn đập dựa trên thông tin rủi ro
Đỗ Ngọc Ánh, Trần Quốc Quân, Nguyễn Ngọc Tuấn
- T37** Nghiên cứu chế độ thủy động lực và bồi sói khu vực Cồn Kiền, Cồn Bùn, Cồn Lác trên sông Cổ Chiên, tỉnh Bến Tre
Nguyễn Thị Kim Thảo, Lê Văn Tuấn, Hoàng Văn Huân
- T50** Nghiên cứu mở rộng phạm vi làm việc của máy bơm hướng trực cỡ lớn bằng phương pháp xoay cánh
Đỗ Hồng Vinh, Nguyễn Quang Minh, Phan Tuấn Anh
- T57** Nghiên cứu diễn biến hạn theo không gian và thời gian trên địa bàn tỉnh Đăk Lăk
Trần Tuấn Thạch
- T67** Những vấn đề chính trong xây dựng tiêu chuẩn cơ sở và định mức kinh tế - kỹ thuật thí nghiệm mô hình thủy động lực công trình vùng cửa sông, ven biển
Doãn Tiên Hà, Nguyễn Mạnh Linh, Trần Hương Cầm, Triệu Quang Quân, Phạm Ngọc Tú
- T76** Phân tích diễn tiến ngập úng theo không gian và thời gian ở cù lao Hưng Phong, tỉnh Bến Tre dựa trên ảnh viễn thám Sentinel-1
Nguyễn Đàm Quốc Huy, Lê Văn Tuấn, Hồ Công Toàn
- T88** Nghiên cứu giải pháp kỹ thuật tiêu thoát và chống ngập cho khu công nghiệp Vĩnh Thạnh, thành phố Cần Thơ
Ngô Văn Quận, Trần Tuấn Thạch
- T98** Nghiên cứu sử dụng kết hợp hầm gom nước bổ sung làm tháp điều áp của trạm thủy điện
Nguyễn Văn Nghĩa, Nguyễn Thế Tiến, Bùi Mạnh Bằng, Nguyễn Văn Chính
- T105** Phân tích khả năng xói ngầm của đập đất hồ chứa nước Thủy Yên, tỉnh Thừa Thiên Huế
Lê Văn Thảo
- T110** Ứng dụng mô hình học máy Xgboost và Lightgbm trong việc dự báo mực nước triều trên sông Sài Gòn - Đồng Nai
Đặng Đông Nguyên, Lê Thị Hòa Bình, Phùng Tân Phương, Phạm Hồng Đức

NGHIÊN CỨU ỨNG DỤNG ĐẬP NGÀM NHÀM LƯU TRỮ VÀ CHỐNG THẤT THOÁT NƯỚC DƯỚI ĐẤT TRONG CÁC THÀNH TẠO ĐỆ TÙ KHÔNG PHÂN CHIA KHU VỰC VEN BIỂN NAM TRUNG BỘ

Nguyễn Thành Công, Nguyễn Huy Vượng,

Trần Văn Quang, Vũ Đình Hùng, Phan Việt Dũng

Viện Thủy Công

Nguyễn Bách Thảo

Trường Đại học Mỏ - Địa chất

Tóm tắt: Trên địa bàn Nam Trung Bộ, các trầm tích đệ tứ không phân chia chủ yếu phân bố dọc theo các lòng sông suối, có thành phần chủ yếu là cát hạt thô, cuội tảng, ..., có độ dốc tương đối lớn. Trên mặt cắt ngang của các sông suối, các thành tạo này thường được giới hạn bởi các đới đất đá thẩm nước yếu. Vì vậy nước dưới đất có xu hướng theo độ dốc thủy lực của các trầm tích này thoát ra sông suối, làm thất thoát một lượng lớn nước ngọt của tầng chứa nước dẫn đến thiếu nước ngọt phục sinh hoạt và sản xuất về mùa khô. Đập ngầm là dạng công trình cắt ngang qua tầng chứa nước ngăn không cho dòng ngầm thoát về hạ lưu làm tăng mực nước ngầm trước đập và nhằm giữ nước trong các tầng chứa nước. Kết quả phân tích các cấu trúc địa chất thủy văn đặc trưng của các thành tạo đệ tứ khu vực Nam Trung Bộ cho thấy đập ngầm là dạng công trình phù hợp để lưu giữ và chống thất thoát nước dưới đất trong thành tạo này. Sử dụng mô hình chảy Visual Modflow để mô phỏng khả năng lưu giữ nước cho một lưu vực tại xã Xuân Phương – thị xã Sông Cầu- tỉnh Phú Yên cho thấy đập ngầm có thể lưu giữ được khoảng 1.035.254,07 m³/năm để phục vụ sinh hoạt và sản xuất cho người dân trong vùng.

Từ khóa: Đập ngầm; lưu giữ nước dưới đất; trầm tích đệ tứ không phân chia, Nam Trung Bộ.

Summary: In the South Central Region, the undifferentiated quaternary sediment is mainly distributed along rivers and streams, consisting mainly of coarse sand, pebbles, ..., with a relatively steep slope. On the cross-section of these rivers and streams, these formations are often underlined by poorly permeable rock layers. Therefore, groundwater tends to flow downstream through these sediments into the rivers, resulting in a significant loss of freshwater from the aquifer, leading to water scarcity for domestic and agricultural purposes during the dry season.

Subsurface dams are structures that cut across the aquifer to prevent the groundwater flow from draining downstream. This aims to raise the groundwater level and retain water within the aquifer layers. Analysis of the hydrogeological characteristics in the South Central region indicates that subsurface dams are suitable structures to retain water in and prevent water loss from the undifferentiated quaternary formation in the region.

Using Visual Modflow to simulate the water storage capacity for a specific area in Xuan Phuong commune, Phu Yen province showed that a subsurface dam can retain approximately 1,035,254.07 m³ per year for local water supply.

Keywords: Underground dams, groundwater retaining, undifferentiated quaternary sediment, South Central Region.

1. ĐẶT VẤN ĐỀ

Đập ngầm là dạng công trình cắt ngang qua tầng chứa nước ngăn không cho dòng ngầm

Ngày nhận bài: 27/11/2023

Ngày thông qua phản biện: 08/01/2024

Ngày duyệt đăng: 01/02/2024

thoát về hạ lưu nhằm dâng dòng chảy nước ngầm tự nhiên và, giữ nước trong các tầng chứa nước trước đập, ngoài ra đập ngầm còn có thể ngăn mặn tràn ngọt, để cung cấp cho các nhu cầu dùng nước. Đập ngầm được coi là một giải pháp kỹ thuật có chi phí thấp, có khả năng hỗ trợ cộng đồng dân cư trong các khu vực

nguồn nước mặt khan hiếm, vùng khô hạn. Tuy không được coi là một giải pháp phổ biến trong quản lý tài nguyên nước, nhưng đập trữ nước ngầm được đánh giá là một biện pháp có tác dụng cao trong việc giải quyết thiếu hụt nguồn nước khi những biện pháp trữ nước thông thường không phù hợp hoặc không áp dụng được. Thay vì sử dụng các biện pháp trữ nước thông thường, việc sử dụng đập trữ nước ngầm để tích trữ nước có thể tránh được những bất lợi như bốc hơi mặt nước cao, nguy cơ về ô nhiễm môi trường, nhiễm mặn.

Vùng ven biển Nam Trung Bộ (NTB) bao gồm các tỉnh, thành phố Đà Nẵng, Quảng Nam, Quảng Ngãi, Bình Định, Phú Yên, Khánh Hòa, Ninh Thuận, Bình Thuận (hình 1), với diện tích xấp xỉ $39.118,44 \text{ km}^2$ và dân số vào khoảng 8.341.392 người.

Các sông suối trong vùng NTB thường ngắn, bắt nguồn từ các dãy núi phía Tây (sông dài, vừa) hoặc trong nội vùng (sông, suối ngắn), dốc và hẹp ở thượng lưu, thoái và nồng rộng ở đồng bằng ra đến biển. Mật độ khá dày, chia cắt đồng bằng khá mạnh. Do điều kiện khí hậu nhiệt đới gió mùa, mưa tập trung vào 2 đến 3

tháng trong mùa mưa chiếm 70-80% lượng mưa cả năm, mưa ít vào mùa khô. Các sông NTB có lũ lớn, tập trung nhanh, thường gây úng ngập nặng nề kéo dài trong mùa mưa ở đồng bằng. Nhưng, về mùa khô, lưu lượng sông rất nhỏ, rất nhiều sông suối không có dòng chảy, khô cạn.



Hình 1: Bản đồ vị trí khu vực nghiên cứu



(a)



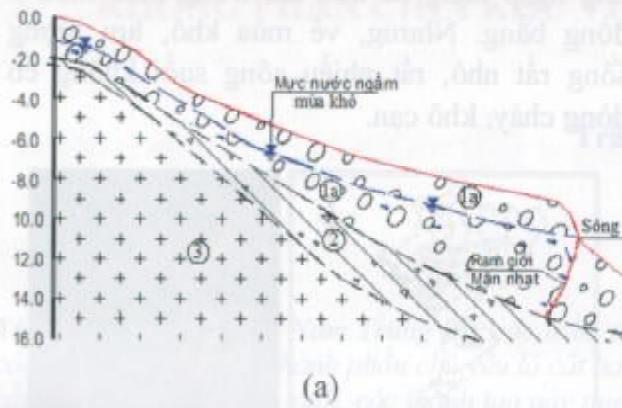
(b)

Hình 2: Lòng suối về mùa khô. a) – Suối Cạn An Hiệp, Tuy An, Phú Yên; b) – Suối An Hội, Hoài Sơn, Hoài Nhơn, Bình Định

Trên địa bàn Nam Trung Bộ các trầm tích đệ tứ không phân chia chủ yếu phân bố dọc theo các lòng sông suối, có thành phần chủ yếu là cát hạt thô, cuội tảng, ..., có độ dốc tương đối

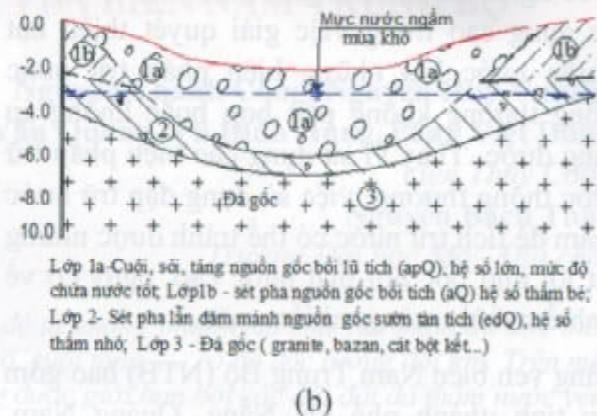
lớn. Trên mặt cắt ngang của các sông suối, các thành tạo này thường được giới hạn bởi các đới đất đá thâm nước yếu dưới (hình 3). Vì vậy nước dưới đất có xu hướng theo độ dốc

thủy lực của các trầm tích này thoát ra sông suối, làm tốn thất một lượng lớn nước ngọt của tầng chứa nước dẫn đến thiếu nước ngọt phục



(a)

sinh hoạt và sản xuất cũng như hiện tượng hoang mạc hóa.



(b)

Hình 3: Mặt cắt địa chất thủy văn đặc trưng của các thành tạo đê tứ không phân chia, khu vực Nam Trung Bộ. a) – Dọc lòng suối; b) Ngang Lòng suối

Từ cấu trúc địa chất thủy văn nêu trên cho thấy có thể sử dụng đập ngầm để lưu giữ và giảm thiểu lượng nước dưới đất thoát ra biển, sông và các đầm phá mặt khác đập ngầm cũng có thể ngăn không cho dòng ngầm xâm nhập mặn vào tầng chứa nước.

2. NỘI DUNG VÀ PHƯƠNG PHÁP NGHIÊN CỨU

Hansson và Nilsson, 1986 [1] đã chia đập ngầm thành 2 loại đập chính là đập ngầm và đập trữ cát. Đập ngầm là loại đập được xây dựng dưới mặt đất để ngăn dòng chảy của tầng chứa nước tự nhiên về phía hạ lưu. Đập trữ cát là loại đập được xây dựng trên mặt đất nhằm lưu giữ các trầm tích hạt thô, nước được trữ lại trong lỗ rỗng của các trầm tích này tạo nên tầng chứa nước mới, tùy theo lượng trầm tích của dòng mặt có thể mang đến mà chiều cao của đập được bổ sung hàng năm để nâng cao dung tích của tầng chứa.

Theo Nilsson (1988) [2], tại châu Âu đập ngầm được xây dựng ở các quốc gia Đức, Pháp, Hy Lạp và Ý với nhiệm vụ chủ yếu để nâng cao mực nước ngầm cho các tầng chứa nước. Đập ngầm có chức năng chủ yếu bảo vệ chống lại sự xâm nhập của nước biển vào nước

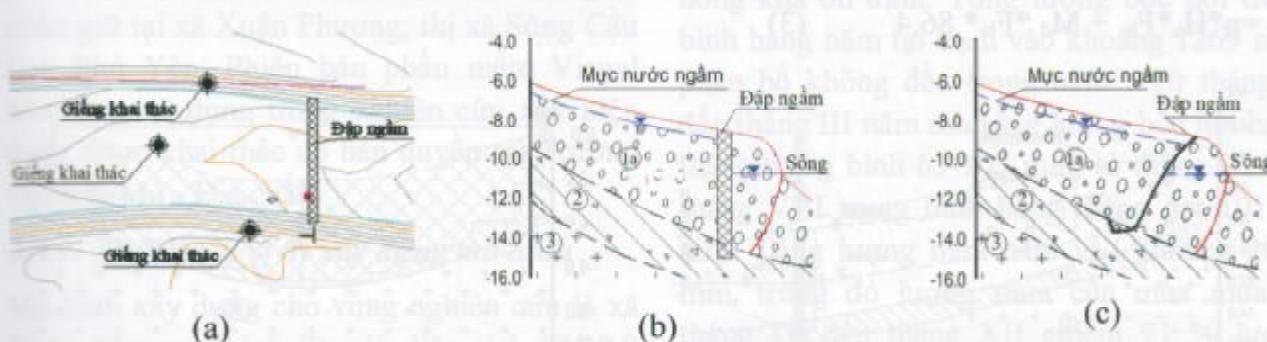
ngot của tầng chứa nước đã được đề xuất ở Nam Tư và Hy Lạp. Tại châu châu Phi đập ngầm có quy mô lớn được xây dựng tại Maroc, Algeria và Tanzania với mục đích lưu trữ nước để cung cấp nước phục vụ sinh hoạt và sản xuất, đập trữ cát được xây dựng ở vùng Machakos, Kenya. Ở Nam Mỹ, Brazil là một quốc gia sử dụng số lượng khá lớn các đập nước ngầm với mục đích lưu giữ nước. Tại Bắc Mỹ, đập ngầm có lịch sử xây dựng từ lâu với mục đích lưu giữ nước trong các vùng sa mạc khô cằn ở các vùng phía Tây-Nam Hoa Kỳ và miền bắc Mexico. Tại châu Á, các đập ngầm được phổ biến khá rộng rãi ở Ấn Độ, Nhật Bản và Thái Lan.

Tại Việt Nam, đập ngầm đã được xây dựng để lưu trữ và cấp nước sinh hoạt cho 154 hộ dân tại xã Nậm Cha – huyện Sìn Hồ tỉnh Lai Châu (Nguyễn Quốc Dũng, 2013 [3]), cấp nước sinh hoạt cho 2 trường tiểu học và 50 hộ dân tại xã Nậm Lịch – Huyện Mường Âng – tỉnh Điện Biên (Nguyễn Huy Vượng, 2022 [4]).

Trên cơ sở phân tích cấu trúc địa chất thủy văn đặc trưng của các thành tạo đê tứ không phân chia trên địa bàn Nam Trung Bộ, nghiên cứu này đề xuất phương pháp tính toán thiết kế đập

ngầm và sử dụng mô hình số Visual Modflow để mô phỏng khả năng lưu giữ nước cho một công trình cụ thể tại xã Xuân Phượng – thị xã Sông Cầu- tỉnh Phú Yên. Các thông số địa chất thủy văn của các tầng chứa nước được xác định bằng công tác hút nước thí nghiệm tại các lỗ khoan địa chất thủy văn. Ngoài ra, các tài liệu khác như khí tượng, thủy văn, hiện trạng khai thác nước dưới đất các công trình có được qua công tác điều tra, thu thập.

3. KẾT QUẢ NGHIÊN CỨU



Hình 4: Minh họa đập ngầm a) Mặt bằng; b, c) Cắt dọc sông: b) tường cứng; c) tường mềm

b) Phân loại theo vật liệu và phạm vi áp dụng đập ngầm

Theo vật liệu cấu thành đập, có 5 loại đập phổ biến với phạm vi tương ứng như sau: (1) Đập ngầm bằng vải chống thấm: Áp dụng khi chiều sâu đập từ 3,0 m trở xuống, thi công hố móng khô, lưu lượng dòng ngầm nhỏ; (2) Đập ngầm bằng đất đầm nén: Áp dụng khi chiều sâu đập từ 5,0 m trở xuống, thi công hố móng khô; (3) Đập ngầm bằng tường hào betonite: Áp dụng cho tầng chứa nước lỗ rỗng trong trường hợp đập ngầm có chiều sâu lớn hơn 3,0 m và có thể thi công trong môi trường bão hòa nước. Nhưng điểm khó kiểm soát chất lượng và giá thành cao; (4) Đập ngầm bằng vữa xi măng thi công bằng phương pháp Jet grouting: Áp dụng cho tầng chứa nước lỗ rỗng, chiều sâu đập từ 5,0 m trở lên, có thể thi công được trong môi trường bão hòa nước; (5) Đập ngầm bằng vữa xi măng thi công bằng công nghệ khoan phun truyền thống: Áp dụng cho tầng chứa nước khe nứt.

3.1. Sơ đồ công nghệ của giải pháp

a) Kết cấu của đập ngầm

Đập ngầm được cấu tạo bởi các loại vật liệu có khả năng chống thấm cắt qua tầng chứa nước và thường cắm sâu vào đới thấm ít từ 0,5m đến 1m (hình 4). Đập ngầm thường có kết cấu dạng tường, có thể cấu tạo từ các loại vật liệu có khả năng chống thấm như bê tông, đất đầm nén, xi măng đất, hỗn hợp bentonite (tường cứng), hoặc đơn giản chỉ là vải chống thấm (tường mềm - hình 4c).

3.2. Phương pháp tính toán

Khi xây dựng đập ngầm cắt qua tầng chứa nước ngăn dòng ngầm thoát về phía hạ lưu, nước ngầm được giữ lại ở khu vực thượng lưu đập tạo thành một hồ ngầm với điều kiện bù cập và tồn thắt nước từ hồ ngầm tương đồng với hồ trữ nước mặt. Các thông số cơ bản của hồ ngầm được thể hiện tại hình 5:

Đập ngầm được thi công cắm sâu vào đới thấm ít (cách nước) khoảng 1,0 m, chiều cao của đập (H_d) được tính bằng chiều dày của tầng chứa nước tại vị trí xây dựng đập + 1,0m. Bề rộng của đập B_d tùy theo vật liệu làm đập, tuy nhiên nên chọn $B_d \geq 1m$. Chiều dài L_d của đập là chiều rộng của tầng chứa nước tại vị trí xây dựng đập, cộng với mỗi bên vại 1,0 m sâu vào lớp ít thấm.

Dung tích của hồ chứa V_h được tính theo công thức (1):

$$V_h = n * H_{tb} * F_h \quad (1)$$

Trong đó: n – độ lỗ rỗng của tầng chứa nước

(%); H_h – Chiều dày trung bình của tầng chứa nước (m); F_h – Diện tích bề mặt tầng chứa nước (m^2).

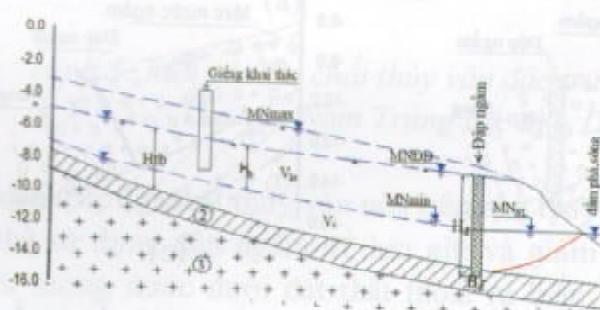
Lượng nước đến Q_d ($m^3/\text{ngày đêm}$) của hồ ngầm được tính theo công thức (2)

$$Q_d = M_d * F_{lv} * 86,4 \quad (2)$$

Trong đó: M_d – mô dun dòng ngầm của khu vực ($l/s/km^2$); F_{lv} – Diện tích của lưu vực

Trữ lượng có thể khai thác của hồ ngầm được tính theo công thức 3:

$$V_{kt} = n * H_h * F_h + M_d * F_{lv} * 86,4 \quad (3)$$



Hình 5: Minh họa các thông số tính toán của hồ ngầm

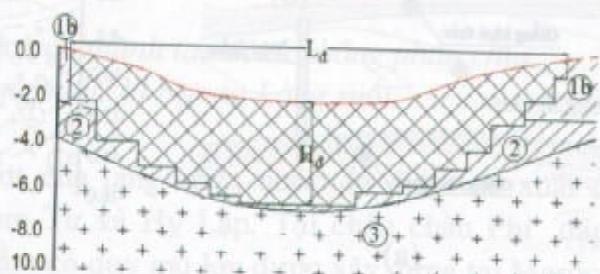
Trong đó là H_h là chiều sâu khai thác tính từ đỉnh đập đến mực nước nhỏ nhất MNmin.

Lượng nước tồn thắt nền và thân đập được tính theo công thức 4

$$V_{tt} = (q_d * L_d + q_n * L_d) * t \quad (4)$$

Trong đó: q_d , q_n - lưu lượng đơn vị dòng thấm qua đập và nền; t là thời gian tính tồn thắt.

Ngoài phương pháp giải tích nêu trên có thể sử dụng mô hình số để mô phỏng tính toán các thành phần cân bằng nước cho hồ ngầm.



3.3. Sử dụng mô hình Visual Modflow mô phỏng quá trình hoạt động của đập ngầm tại xã Xuân Phương thị xã Sông Cầu – tỉnh Phú Yên

Phần mềm Visual Modflow được phát triển bởi Hang Waterloo Hydrogeologic Inc. hoạt động trên hệ điều hành Windows với nguyên lý tính toán cho dòng chảy 3 chiều, về cơ bản sự mô phỏng được thể hiện qua các phương trình sau:

Phương trình Darcy:

$$\frac{\partial}{\partial x} \left(K_{xx} \frac{\partial h}{\partial x} \right) + \frac{\partial}{\partial y} \left(K_{yy} \frac{\partial h}{\partial y} \right) + \frac{\partial}{\partial z} \left(K_z \frac{\partial h}{\partial z} \right) \pm W = S_s \frac{\partial h}{\partial t}$$

Trong đó: K_{xx} , K_{yy} , K_{zz} : các hệ số thấm theo phương x,y và z; S_s : hệ số nhả nước; h : cao độ mực nước tại thời điểm t ; W : mô đun dòng ngầm, hay là giá trị bô cập, giá trị thoát đi của nước ngầm tại vị trí (x, y, z) ở thời điểm t ; $W(x, y, z, t)$ là hàm số phụ thuộc vào thời gian và không gian (x, y, z) .

Phương trình Duypuy:

$$\frac{\partial}{\partial x} \left(Kh \frac{\partial h}{\partial x} \right) + \frac{\partial}{\partial y} \left(Kh \frac{\partial h}{\partial y} \right) \pm W = S_y \frac{\partial h}{\partial t}$$

Trong đó: K : hệ số thấm; h : cao độ mực nước tại thời điểm t ; W : mô đun dòng ngầm, hay là giá trị bô cập, giá trị thoát đi của nước ngầm; S_y : hệ số nhả nước.

Mô hình dòng chảy nước dưới đất Visual Modflow được ứng dụng rộng rãi trong địa chất thủy văn để đánh giá trữ lượng nước dưới đất, nghiên cứu xâm nhập mặn, nhiễm bẩn các tầng chứa nước, dự báo, đánh giá hiệu quả của các kịch bản, mô hình bổ sung nhân tạo, lưu giữ nước dưới đất. Một số ứng dụng vào thực tiễn có thể kể đến như sau. Metin Yilmaz (2003) [5] đã sử dụng phần mềm Visual Modflow mô phỏng các kịch bản hoạt động của đập ngầm tại Thổ Nhĩ Kỳ. Nguyễn Cao Đơn (2012) [6] đã tính toán khả năng lưu giữ nước trong các thành tạo bờ rìa của đảo Phú

Quý, Bình Thuận, Việt Nam. Mô phỏng quá trình thám ri nước biển từ kênh ven biển ở Đông Nam Florida (Koch M., G. Zhang, 1998) [7]. Mô phỏng cơ chế xâm nhập mặn các tầng chứa nước (Phatcharasak Arlar, 2007 [8]; Bithin, Datta, 2009 [9]). Mô phỏng tính toán trữ lượng nước dưới đất (Nguyễn Huy Vượng, 2021 [10]; Nguyễn Minh Khuyển 2014 [11]).

Trong nghiên cứu này, phần mềm trên được sử dụng để mô phỏng dòng chảy nước dưới đất cho một cấu trúc đê tứ không phân chia trong điều kiện tự nhiên và điều kiện có đập ngầm chắn giữ tại xã Xuân Phương, thị xã Sông Cầu tỉnh Phú Yên. Phiên bản phần mềm Visual Modflow sử dụng trong nghiên cứu này hiện đang được khai thác có bản quyền tại Trường Đại học Mỏ - Địa chất.

3.3.1. Giới thiệu vị trí xây dựng mô hình

Mô hình xây dựng cho vùng nghiên cứu là xã Xuân Phương (hình 7) với diện tích là 30,8 km². Giới hạn phía Đông Nam là biển Đông, các hướng còn lại giới hạn bởi đá gốc. Phản hoạt động của mô hình được giới hạn bởi tọa độ: X: 956026,3 – 960611,26; Y: 1493168,01 – 1499887,51.

Bảng 1: Các thông số khí hậu trung bình tháng vùng nghiên cứu

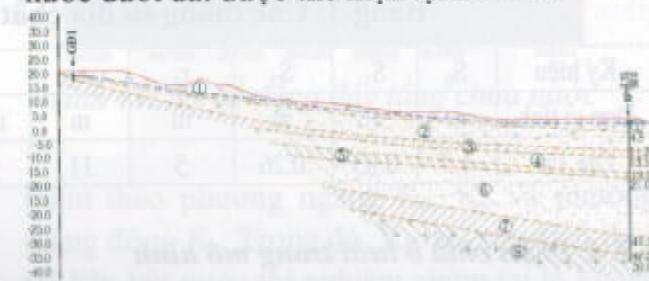
Tháng	I	II	III	IV	V	VI	VII	VIII	IX	X	XI	XII
Nhiệt độ (°c)	20,6	21,6	23,7	25,7	26,6	26,5	26,3	26,1	25	23,7	22,4	21,0
Bốc hơi (mm)	76,0	74,0	94,0	101,0	134,0	154,0	169,0	164,0	103,0	63,0	65,0	71,0
Mưa (mm)	26,2	9,1	59,4	45,4	130,4	102,7	85,8	81,4	254,2	452,6	461,0	206,7

Trên địa bàn xã Xuân Thịnh hiện không có sông lớn nào chảy qua mà chủ yếu là các suối nhỏ và kênh rạch nhân tạo dùng để tưới tiêu. Cắt qua khu vực thiết lập mô hình là suối nhỏ chỉ có dòng mặt vào mùa mưa.

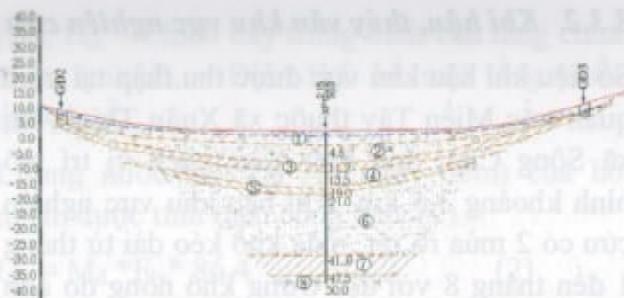
3.3.3 Cấu trúc địa chất thủy văn khu vực thiết lập mô hình.

Cấu trúc địa chất thủy văn của khu vực được thiết lập trên cơ sở 03 hố khoan khảo sát, và tài liệu thu thập được, động thái nước dưới đất được thành lập dựa trên kết quả trắc mực

nước ngầm trong năm 2022. Cấu trúc địa chất thủy văn khu vực được thể hiện qua các mặt cắt địa chất thủy văn hình 6, hình 7, động thái nước dưới đất được thể hiện tại Hình 8.



Hình 6: Một mặt cắt địa chất theo đường A-A

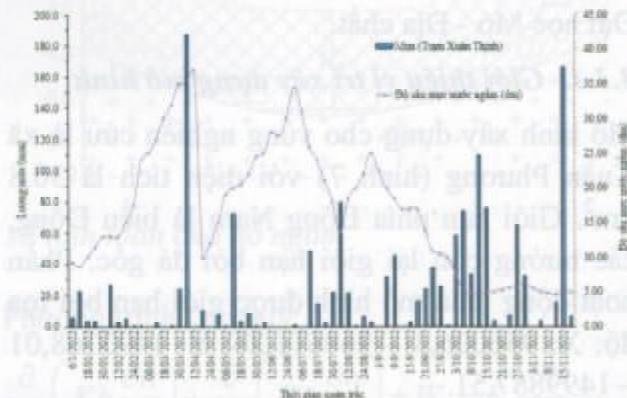


Hình 7: Mặt cắt địa chất theo đường B-B

(1) - Cát bụi, cát pha lẩn cuội tầng màu xám nâu, nâu kết cầu rời rạc, apQ ; (2) - Cát hạt vừa lẩn sạn sỏi đôi chỏ lẩn cuội, apQ ; (3)- Sét màu xám nâu, xám xanh trạng thái đèo cẳng, amQ_2^2 ; (4) - Cát hạt vừa đến thô màu xám trắng, xám vàng trạng thái chặt vừa, amQ_2^2 ; (5) - Sét màu xám xanh lẩn vỏ sò trạng thái đèo cẳng, amQ_2^{1-2} ; (6) - Cát hạt vừa đến thô lẩn sỏi xám vàng, xám trắng trạng thái chặt, amQ_2^{1-2} ; (7) - Sét pha màu nâu đỏ, nâu vàng, lẩn dăm mảnh trạng thái nứa cẳng, edQ ; Lớp 8. Đá granite phong hóa mảnh liệt $\gamma\delta T_2vc_3$

Tầng chứa nước trong các thành tạo đệ tứ không phân chia thuộc khu vực nghiên cứu có thành phần thạch học chủ yếu là cát pha lẩn cuội tầng (lớp 1), cát mịn lẩn cuội (lớp 2). Chiều dày của tầng chứa nước tương đối mỏng, trung bình vào khoảng 7.5 m. Tầng chứa nước này có diện phân bố hẹp chỉ tại khu

vực lòng suối được ngăn cách với tầng chứa nước phía dưới và 2 bên sườn bằng lớp sét (lớp 3). Mực nước ngầm dao động theo lượng mưa và tùy thuộc vào lượng mưa và thường có sự trễ pha so với lượng mưa từ 3 đến 4 ngày. Vào mùa khô, khi lượng mưa không tăng nhưng mực nước ngầm có biểu hiện tăng lên, nguyên nhân là lượng nước thừa do tưới ngầm xuống. Trên cơ sở cấu trúc địa chất thủy văn và động thái nước dưới đất có thể coi nguồn gốc hình thành trữ lượng của tầng chứa nước chủ yếu là nước mưa và nước tưới. Các chỉ tiêu vật lý của tầng chứa nước được trình bày tại bảng 2, các thông số địa chất thủy văn của tầng chứa nước được trình bày tại bảng 3.



Hình 8: Động thái nước dưới đất khu vực nghiên cứu

Bảng 2: Các chỉ tiêu vật lý của tầng chứa nước

Chỉ tiêu	Thành phần hạt (%)					Khối lượng riêng g/cm^3	Hệ số rỗng e		Độ ẩm phân tử W_p (%)
	Cuội tầng $>5mm$	Sỏi sạn (2-5mm)	Cát (0.05-5.0mm)	Hạt bụi (0.05-0.005mm)	Sét $<5.0mm$		e_{min}	e_{max}	
Giá trị	22,6	14,1	53,9	9,4	0,0	2,65	0,678	1,332	9,8

Bảng 3: Các thông số địa chất thủy văn của tầng chứa nước

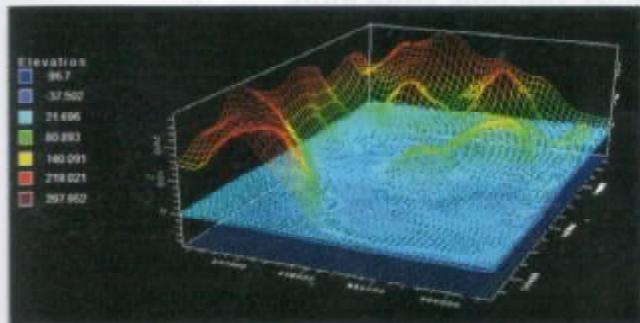
Ký hiệu	S_0	S_1	S_2	r_1	r_2	Q	H	μ	K	a	R_{dl}
Đơn vị tính	m	m	m	m	m	$m^3/ng.\text{đ}$	m		$m/ng.\text{đ}$	$m^2/ng.\text{đ}$	m
Giá Trị	4.2	0.83	0.26	5	11	60.48	10	0.15	1.40	63.047	15.76

3.3.4. Phân chia ô lưới trong mô hình

Địa hình khu vực được mô phỏng trong phần

mềm theo tài liệu bản đồ số độ cao (DEM) với độ phân giải 30x30m. Trên cơ sở mức độ phức tạp của địa hình và hiện trạng số liệu của phạm

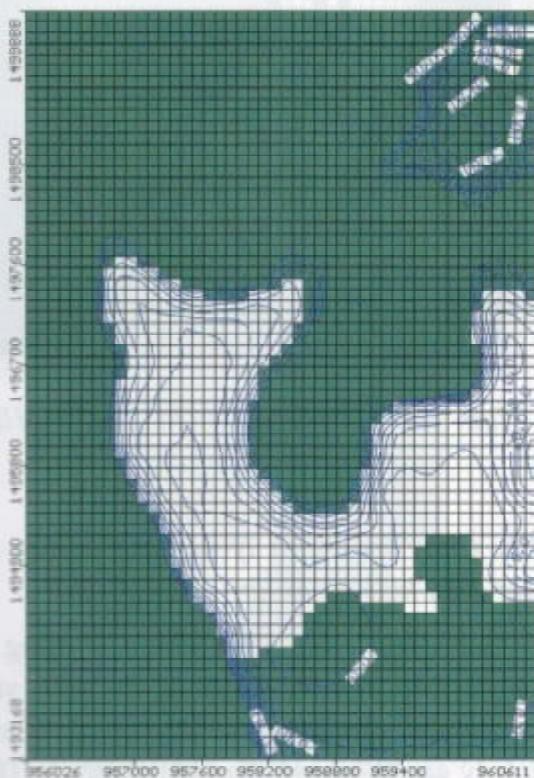
vì xây dựng mô hình, chúng tôi phân chia ô lưới với kích thước ô lưới tương ứng với độ phân giải của bản đồ số độ cao, vùng chạy mô hình gồm 67 hàng và 46 cột (Hình 9).



Hình 9: Bề mặt địa hình được mô phỏng trên phần mềm mô hình số

3.3.5. Phân lớp trong mô hình

Dựa vào tài liệu các lỗ khoan địa chất, địa chất



Hình 10: Sơ đồ đằng bề mặt địa hình

3.3.6. Phân vùng hệ số thẩm và hệ số nhả nước

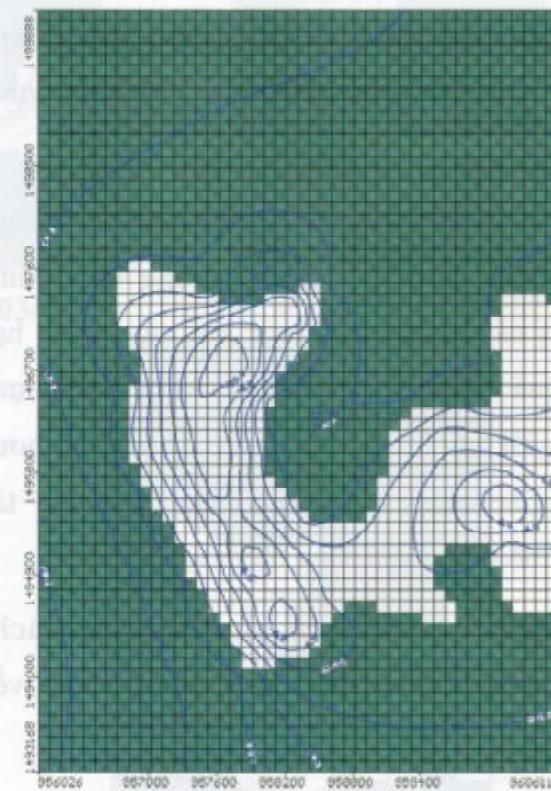
Các thông số địa chất thùy văn của các lớp trong mô hình bao gồm: hệ số thẩm K và hệ số nhả nước S. Hệ số thẩm K: bao gồm hệ số

thùy văn, hệ thống tầng chứa nước mô phỏng trong mô hình được chia thành 2 lớp với các đặc điểm như sau:

Lớp 1: Lớp chứa nước gồm cát hạt vừa lẫn sạn sỏi, cát pha màu xám nâu, xám trắng xám xanh, chiều dày 4-11 m.

Lớp 2: Lớp cách nước thành phần là sét màu xám nâu, xám xanh, chiều dày 1-5m.

Để xây dựng sơ đồ đằng bề mặt và đằng đáy các lớp, cần xác định cao độ bề mặt và chiều dày các tầng chứa nước và lớp cách nước. Để tài sử dụng bản đồ số độ cao (DEM) với độ phân giải 30x30m và hình trụ khoan của lỗ khoan XP1, GĐ1, GĐ2 và GĐ3 để xây dựng các sơ đồ đằng cao. Kết quả nội suy cao độ cho bề mặt địa hình và đáy các lớp được thể hiện trong Hình 10, Hình 11.



Hình 11: Sơ đồ đằng đáy tầng chứa nước

thẩm theo phương ngang K_x , K_y và phương thẳng đứng K_z . Trong đó, K_x , K_y xác định theo tài liệu hút nước thí nghiệm chùm tại lỗ khoan XP1 và $K_x = 1/10.K_z$. Đối với lớp cách nước

lấy $K_x = K_y = 10$ $K_z = 10^{-7}$ cm/s. Hệ số nhà nước S: trường thâm được mô phỏng là tầng chứa nước không áp, do vậy hệ số nhà nước trọng lực S_y được xác định bằng tài liệu hút nước thí

nghiệm tại lỗ khoan XP1, hệ số nhà nước đàn hồi S_x xác định theo giá trị kinh nghiệm, $S_x = 0,0001$. Các thông số địa chất thủy văn được cho tại bảng 4.

Bảng 4: Thông số địa chất thủy văn tầng chứa nước

STT	Số hiệu	X	Y	TCN	Hệ số thâm K_x (m/d)	Hệ số nhà nước S_y
1	XP1	957455.78	1495838.93	qh	1.4	0.22

3.3.7. Điều kiện biên của mô hình

Biên mực nước tổng hợp (GHB) là điều kiện biên loại III ($Q=f(H)$), lưu lượng trên biên phụ thuộc vào sự thay đổi của áp lực. Biên được gán cho hệ thống sông và biên biển trong vùng nghiên cứu (Hình 13);

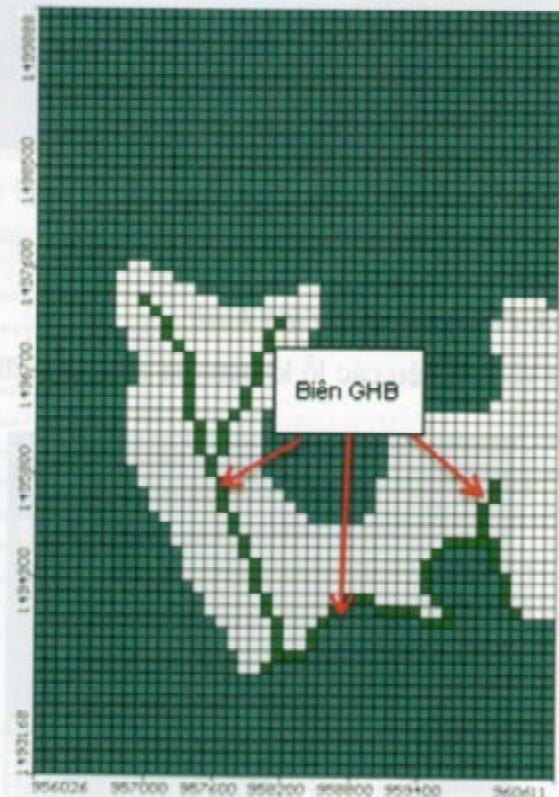
Biên bô cập (RCH) lượng bô cập của nước mưa cho nước dưới đất trung bình tháng theo tài liệu khí tượng thủy văn của khu vực (Bảng 1);

Biên bốc hơi (EVAPO): lượng bốc hơi trung bình tháng theo tài liệu khí tượng thủy văn. Giá trị này không đạt được khi mực nước hạ thấp quá sâu so với bề mặt địa hình, ở đây lựa chọn giới hạn không bốc hơi ở độ sâu lớn hơn 5 m. Các công trình khai thác được mô tả trong mô hình dưới dạng điểm.

Đập ngầm: Được xem như một lớp cách nước ngăn không cho dòng ngầm thoát về phía hạ lưu.



Hình 12: Mô hình khái niệm theo mặt cắt dọc suối



Hình 13: Sơ đồ hóa điều kiện biên GHB và CHD vùng nghiên cứu

3.3.8. Chạy và chỉnh lý mô hình dòng chảy trong điều kiện tự nhiên

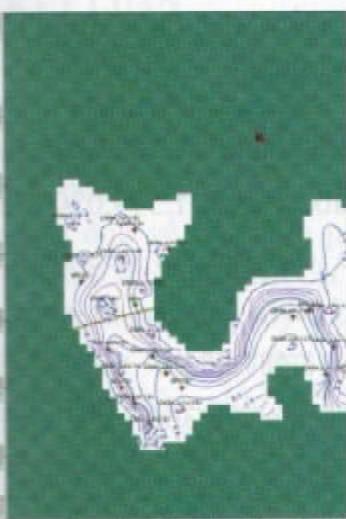
Mô hình dòng chảy được chỉnh lý bằng việc giải bài toán ngược vận động ổn định và bài toán ngược vận động không ổn định nhằm chỉnh lý các thông số địa chất thủy văn (hệ số thâm K, hệ số nhà nước S) và sơ bộ chỉnh lý điều kiện biên của mô hình. Bài toán giải bằng phương pháp lặp, các giá trị được hiệu chỉnh qua từng bước lặp. Vận động ổn định của nước dưới đất là vận động mà các yếu tố dòng thâm như mực nước, lưu lượng dòng chảy, gradien

thủy lực không biến đổi theo thời gian. Giải bài toán ngược vận động ổn định nhằm chỉnh lý hệ số thẩm và sơ bộ chỉnh lý điều kiện biên của mô hình. Bài toán giải bằng phương pháp lặp, ban đầu gán các thông số đầu vào sau đó mô hình tính toán xác định mực nước. Đối sánh mực nước tính toán và mực nước thực tế theo tài liệu quan trắc năm 2022, nếu giá trị hai mực nước chênh nhau lớn phải tiến hành chỉnh lý các thông số đầu vào. Quá trình được lặp đi lặp lại cho tới khi mực nước thực tế theo lỗ khoan quan trắc và mực nước tính

tóan trên mô hình xấp xỉ nhau. Thông số đầu vào trong lần lặp cuối là giá trị thông số đã được chỉnh lý xong.

3.3.9. *Động thái dòng chảy khi có đập ngầm*

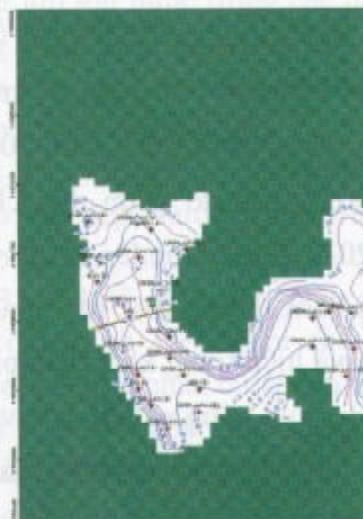
Kết quả tính toán bằng mô hình hiện trạng và tính toán dự báo trong trường hợp có công trình đập ngầm theo thiết kế dự kiến cho thấy mực nước tại lỗ khoan ảo (giả định) phía trước đập (thượng lưu đập) dâng lên 1,7 m vào mùa mưa và 1,35 m vào mùa khô so với mực nước trong trường hợp chưa có đập.



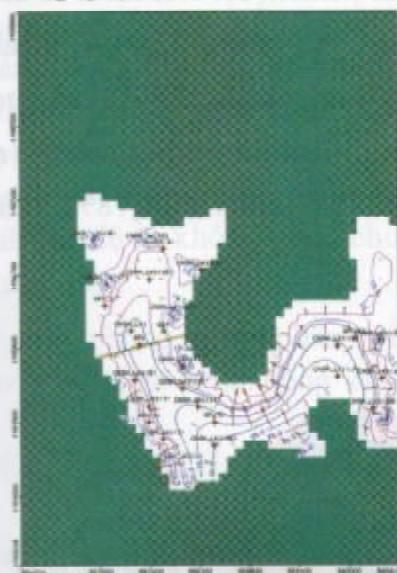
T = 30 ngày (01/2022)



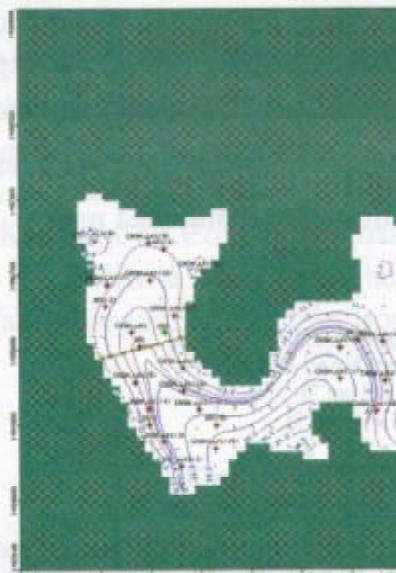
T = 90 ngày (03/2022)



T = 180 ngày (06/2022)



T = 270 ngày (09/2022)



T = 360 ngày (12/2022)

Hình 14: Sơ đồ mực nước cho kịch bản có đập ngầm mô phỏng bởi mô hình tại thời điểm cuối tháng 01, 03, 06, 09 và 12/2022

Trữ lượng nước được tích trữ bởi đập ngầm vào khoảng $1.599.030,6 \text{ m}^3$. Như vậy, với công trình đập ngầm thiết kế cho khu vực Xuân Phương có thể góp phần cung cấp nước cho sinh hoạt và tưới nông nghiệp cho các hộ dân trong khu vực, đặc biệt trong giai đoạn mùa khô.

Hình 14 là các sơ đồ mực nước mô phỏng bởi mô hình kịch bản có đập ngầm trong thời gian $T = 0, 90, 180, 270$ và 360 ngày tương ứng với các tháng 01, 03, 06, 09 và 12/2022.

Theo kết quả tính toán từ mô hình số, mực nước dâng cao từ đầu năm 2022 cho tới tháng 04/2022, sau đó giảm dần cho tới hết tháng 08/2022 và tiếp tục lên mạnh vào những tháng cuối năm. Động thái này phù hợp với lượng mưa và hiện trạng khai thác phục vụ sinh hoạt và sản xuất nông nghiệp của vùng. Lượng khai thác tăng đáng kể vào các tháng mùa khô dẫn tới tình trạng mực nước giảm từ tháng 4 tới hết tháng 8.

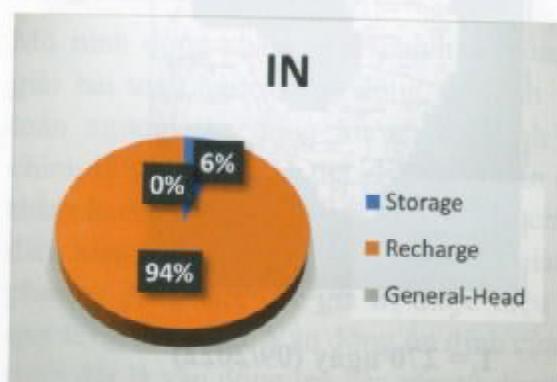
Hình 14 cũng thể hiện gradient dòng chảy từ tầng chứa nước vào sông trong các tháng mùa khô và gradient dòng chảy từ sông vào tầng chứa nước trong các tháng mùa mưa.

IN:
 $\text{Storage} = 96355.1797 [\text{m}^3]$
 $\text{Constant Head} = 0 [\text{m}^3]$
 $\text{Wells} = 0 [\text{m}^3]$
 $\text{Drains} = 0 [\text{m}^3]$
 $\text{MNW} = 0 [\text{m}^3]$
 $\text{LAKE SEEPAGE} = 0 [\text{m}^3]$
 $\text{Recharge} = 1481331.875 [\text{m}^3]$
 $\text{ET} = 0 [\text{m}^3]$
 $\text{River Leakage} = 0 [\text{m}^3]$
 $\text{Stream Leakage} = 0 [\text{m}^3]$
 $\text{General-Head} = 21343.5234 [\text{m}^3]$
 $\text{Total IN} = 1599030.625 [\text{m}^3]$

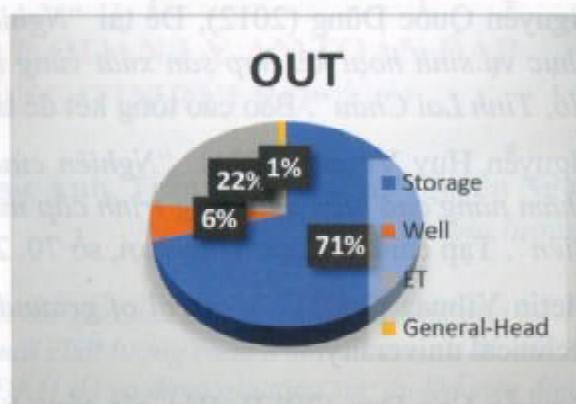
3.3.10. Cân bằng nước khi có đập ngầm

Cân bằng nước vùng nghiên cứu được tính toán chủ yếu dựa trên sự biến đổi về khí hậu và đặc điểm tầng chứa nước. Trong mô hình này, vùng nghiên cứu được xem xét như một vùng tính toán cân bằng, sự khác biệt giữa dòng chảy vào và ra khỏi một đơn vị tính toán được cân bằng bởi sự thay đổi về trữ lượng. Dòng chảy vào chủ yếu bao gồm mưa và biên; trong khi đó dòng ra chủ yếu tạo bởi sự bốc hơi, khai thác nước ngầm, tích chứa trong tầng chứa nước và thoát ra biển.

Kết quả mô hình vào tháng 12/2022 thể hiện rằng, tổng lượng nước vào là $1.599.030,6 \text{ m}^3$, trong đó lượng bô cập đến từ các biên là $2.343,5 \text{ m}^3$ chiếm 1,33%, bô cập từ mưa và thâm do tưới là $1.481.331,8 \text{ m}^3$, chiếm 92,64%, lượng tích chứa $96.366,1 \text{ m}^3$ chiếm 6,03%; tổng lượng nước ra là $1.598.691,750 \text{ m}^3$, trong đó lượng nước do khai thác là $91.838,6 \text{ m}^3$, chiếm 5,74%, thoát ra do bốc hơi là $358.140,1 \text{ m}^3$, chiếm 22,04%, thoát ra biển là $17.103,7 \text{ m}^3$ chiếm 1,07% và lượng tích chứa còn lại trong tầng chứa nước là $1.131.609,2 \text{ m}^3$ chiếm 70,78% (Hình 15).



OUT:
 Storage = 1131609.25 [m³]
 Constant Head = 0 [m³]
 Wells = 91838.6484 [m³]
 Drains = 0 [m³]
 MNW = 0 [m³]
 LAKE SEEPAGE = 0 [m³]
 Recharge = 0 [m³]
 ET = 358140.0625 [m³]
 River Leakage = 0 [m³]
 Stream Leakage = 0 [m³]
 General-Head = 17103.7402 [m³]
 Total OUT = 1598691.75 [m³]
 IN - OUT = 338.875 [m³]
 Discrepancy = 0.02%



Hình 15: Cân bằng nước vùng nghiên cứu

4. KẾT LUẬN

Tầng chứa nước trong các thành tạo đệ tứ không phân chia trên địa bàn Nam Trung Bộ chủ yếu phân bố dọc theo các sông suối, có thành phần chủ yếu là cát hạt thô, cuội tầng, Hướng dốc về các đầm phá, biển và độ dốc tương đối lớn, trên mặt cắt ngang của các sông suối các thành tạo này thường được giới hạn bởi các đới đất đá thẩm nước yếu. Nước ngọt trong tầng chứa nước có xu hướng theo độ dốc thủy lực của các trầm tích này thoát ra sông, đầm phá, biển làm tổn thất một lượng lớn nước ngọt của tầng chứa nước. Đập ngầm là dạng công trình cắt ngang qua tầng chứa nước ngăn không cho dòng ngầm thoát về hạ lưu nhằm dâng dòng chảy nước ngầm tự nhiên, lưu giữ nước trong các tầng chứa nước. Đây là giải pháp công trình có tính thực tiễn cao để lưu giữ và chống thất thoát nước trong các thành tạo đệ tứ không phân chia khu vực Nam Trung Bộ.

Kết quả mô phỏng bằng phần mềm Visual Modflow quá trình hoạt động của một đập

ngầm giả định để lưu giữ nước trong các thành tạo đệ tứ không phân chia cho một lưu vực suối tại xã Xuân Phương - thị xã Sông Cầu - tỉnh Phú Yên cho thấy sau khi xây dựng đập ngầm dâng lên 1,7 m vào mùa mưa và 1,35 m vào mùa khô so với mực nước trong trường hợp chưa có đập. Lượng nước tích chứa được vào khoảng 1.035.254.07 m³ /năm. Như vậy, nếu xây dựng công trình đập ngầm cho khu vực mô phỏng có thể góp phần cung cấp nước sinh hoạt và sản xuất cho nhân dân trong khu vực, đặc biệt trong giai đoạn mùa khô.

LỜI CẢM ƠN

Bài báo dựa trên các số liệu nghiên cứu của Đề tài “Nghiên cứu để xuất các giải pháp giảm thất thoát nước dưới đất nhằm tăng cường nguồn nước cho các vùng khan hiếm nước ven biển Nam Trung Bộ” mã số ĐTDL.CN-68/21 do Bộ Khoa học và Công nghệ quản lý, đơn vị chủ trì thực hiện là Viện Khoa học Thủy lợi Việt Nam. Các tác giả xin trân trọng cảm ơn.

TÀI LIỆU THAM KHẢO

- [1] Hansson, G.; Nilsson, A., (1986). “Groundwater dams for rural water supplies in developing countries”. Ground Water, Vol.24, No.4, July-August 1986, pp. 497- 506
- [2] Nilsson, A., (1988). “Groundwater dams for small-scale water supply”. IT Publications, London. 64 pp.

- [3] Nguyễn Quốc Dũng (2012), Đề tài “*Nghiên cứu ứng dụng giải pháp cấp nước hữu hiệu phục vụ sinh hoạt kết hợp sản xuất vùng di dân tái định cư hai huyện Phong Thổ và Sìn Hồ, Tỉnh Lai Châu*”. Báo cáo tổng kết đề tài.
- [4] Nguyễn Huy Vượng (2021). “*Nghiên cứu ứng dụng công nghệ thu nước đáy sông suối nhằm nâng cao hiệu quả công trình cấp nước sinh hoạt và sản xuất trên địa bàn tỉnh Điện Biên*”. Tạp chí khoa học Thủy Lợi, số 70, 2022, 12-22.
- [5] Metin Yilmaz (2003). “*Control of groundwater by underground dams*”. The middle east technical university.
- [6] Nguyễn Cao Đơn (2012). Báo cáo tổng hợp “*Nghiên cứu xây dựng đập dưới đất để trữ nước ngầm nhằm phát triển bền vững tài nguyên nước ở các khu vực thường xuyên bị hạn, các vùng ven biển và hải đảo*”. Đề tài KC.08.TN01/11-15.
- [7] Koch M, G. Zhang, (1998). “*Numerical modeling and management of saltwater seepage from coastal brackish canals in southeast Florida*”. Transactions on Ecology and the Environment vol 18, © 1998 WIT Press, www.witpress.com, ISSN 1743-3541.
- [8] Phatcharasak Arlar, (2007). “*Numerical Modeling of possible Saltwater Intrusion Mechanisms in the Multiple Layer Coastal Aquifer System of the Gulf of Thailand*”.
- [9] (Bithin, Datta, 2009); “*Modeling and control of saltwater intrusion in a coastal aquifer of Andhra Pradesh, India*”. Journal of Hydro-environment Research Volume 3, Issue 3, November 2009, Pages 148-159.
- [10] Nguyễn Huy Vượng, (2021). “*Dánh giá tài nguyên nước dưới đất trong các thành tạo bờ rời thung lũng Mường Thanh bằng phương pháp mô hình số*”. Tạp chí khoa học công nghệ Việt Nam, số 64(1) 1.2022, DOI: 0.31276/VJST.64(1).10-15.
- [11] Nguyễn Minh Khuyển, (2014). “*Nghiên cứu đặc điểm hình thành trữ lượng nước dưới đất lưu vực sông ven biển tỉnh Bình Thuận và Ninh Thuận*”. Luận án TSKT, Trường ĐH Mỏ - Địa chất.