

Աշխարհագրություն

УДК 551.556.132

Վ. Գ. ՍԱՐԳԱՐՅԱՆ, Լ. Վ. ԱԶԻՋՅԱՆ

ԳՈԼՈՐԾՈՒՆԱԿՈՒԹՅԱՆ ՀԱՇՎԱՐԿԱՆ ՄԵԹՈԴԻԿԱՆ ԵՎ ՏԱՐԱԾԱԺԱՄԱԿԱՅԻՆ ՓՈՓՈԽՈՒԹՅՈՒՆՆԵՐԻ ՕՐԻՆԱՉԱՓՈԽՈՒԹՅՈՒՆՆԵՐԸ ՍԵՎԱՆԱ Լճի ԱՎԱԶԱՆՈՒՄ

Ներածություն: Գոլորշունակությունը բնութագրում է տվյալ տարածքի կիմայի տիպը, քանի որ օդերևութարաննական մի շարք գործոններով պայմանավորված համալիր մեծություն է և մթնոլորտային խոնավացման որոշման կարևոր բաղադրիչներից մեկը: Այն պայմանավորված է գոլորշացնող մակերևույթի ֆիզիկաքիմիական առանձնահատկություններով և օդերևութարանական տարրերով:

Գոլորշուն ունեն գոլորշունակության ուսումնասիրությունների երկու հիմնական ուղղություններ՝ անմիջական չափումների և հաշվարկային: Հաշվարկային մեթոդներից առավել կիրառվում են գոլորշունակության և օդի հագեցման պակասորդի, գոլորշունակության և ճառագայթային հաշվեկշռի, գոլորշունակության և օդի ջերմաստիճանի միջև կոռելյացիոն կապերը:

Գոլորշունակությունը որպես ագրոկիմայական շրջանացման կարևոր պարամետր կարելի է օգտագործել գումարային գոլորշացման հաշվարկներում, ցամաքի խոնավության ուսումնասիրության, ոռոգման նորմաների ու ժամկետների հաշվարկների, գյուղատնտեսական մշակաբույսերի ջրաապահովածության որոշման, լանջափուների գնահատման, ջրավազանների և գյուղատնտեսական ջրային ռեժիմի ձևավորման ուսումնասիրության, ջրաջերմային հաշվեկշռային հաշվարկների և այլ խնդիրների լուծման համար: Հետևաբար, գոլորշունակության ուսումնասիրությունը մեր սակավաջոր հանրապետության պայմաններում անշափ կարևոր է՝ հատկապես Սևանա լճի հիմնախնդրի լուծման համար:

Ա.Ս. Ալպատևի տարբեր բնական պայմաններում կատարած փորձի արդյունքները ցույց են տվել, որ բույսերին անհրաժեշտ խոնավության քանակը կարելի է արտահայտել $E_{II}=K_D \Sigma D$ հավասարումով, որտեղ՝ ΣD -ն վեգետացիայի շրջանում տվյալ գյուղատնտեսական մշակաբույսի օդի միջին օրական խոնավության հագեցման պակասորդի գումարն է (մմ), K_D -ն կենսաբանական առանձնահատկությունները արտացոլող էնափրիկ գործակից է: Հեղինակը որպես այդ գործակից միջին արժեք ընդունում է 0,65-ը [1]:

Այս քանակներ հետազում օգտագործվել են մի շարք հեղինակների կողմից ՀՀ պայմանների համար [2-6]: Բայց, քանի որ գյուղատնտեսական

մշակաբույսերի ջրօգտագործման K_D գործակիցը կախված է տեղի բարձրությունից, կիմայի տիպից և վեգետացիայի շրջանից, ՀՀ պայմաններում այն ստացվել է $0,38 \div 0,84$ [2-4]: Հ.Հ. Փախչանյանը [6] Մարտունու համար ստացել է $0,91$, իսկ Նորատուսի համար՝ $0,71$:

Ա.Ա. Թամազյանը [7] ողջ հանրապետության համար ստացված միջին տվյալների հիման վրա առաջարկել է $E_0=0,084(3,57+u_{200})(e_0-e_{200})$ հավասարումը, որտեղ e_0 -ն ջրի մակերևույթի ջերմաստիճանով հաշված ջրային գոլորշիների առավելագույն առաձգականությունն է ($h^{\circ}\text{Pa}$), u_{200} և e_{200} -ը՝ երկու մետր բարձրության վրա համապատասխանաբար քամու արագությունը (m/s) և ջրային գոլորշիների առաձգականությունը ($h^{\circ}\text{Pa}$):

Նյութը և մեթոդիկան: Աշխատանքի նպատակն է եղել պարզել Սևանա լճի ավազանում փաստացի (դիտարկված) գոլորշունակության և օդի ջերմաստիճանի ու խոնավության հագեցման պակասորդի, քամու արագության, մթնոլորտային տեղումների միջին ամսական մեծությունների միջև կապը, ստանալ հուսայի հաշվարկային հավասարումներ:

Աղյուսակ 1

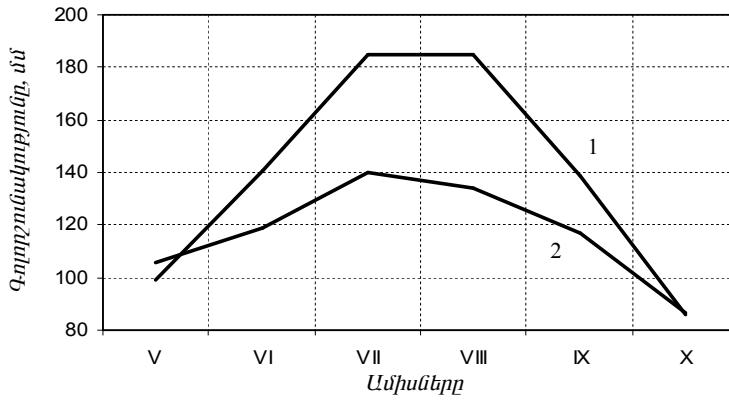
Գոլորշունակության (E_0 , մմ), մթնոլորտային տեղումների (x , մմ), օդի ջերմաստիճանի (t , ${}^{\circ}\text{C}$) և խոնավության հագեցման պակասորդի (d , $h^{\circ}\text{Pa}$), քամու արագության (v , m/s) 1960–2000թթ.,
ամսական մեծությունները Սևանա լճի ավազանում

Օդերևութաբանական կայաններ	բարձր, (մ)	օդ, տարրեր	Ամիսներ						Σ
			V	VI	VII	VIII	IX	X	
Սևանի հիդրոգերևութաբա- նական դիտարկան (ՀՕԴ)	1914	E_0	99,1	140,6	185,0	185,0	138,6	86,2	834,5
		x	84,1	79,9	47,8	33,0	30,0	44,9	319,7
		t	8,81	12,8	16,1	16,0	12,86	7,70	12,4
		d	3,64	4,67	5,42	5,63	5,28	3,90	4,76
		v	2,28	2,41	3,13	3,42	2,94	2,46	2,77
Մասրիկ	1940	E_0	99,6	122,1	154,4	159,3	123,3	—	658,7
		x	62,1	72,3	45,0	34,4	28,4	—	242,2
		t	9,4	13,1	16,5	16,0	12,59	—	13,7
		d	4,57	5,64	7,12	7,02	6,14	—	6,10
		v	2,27	2,32	3,43	3,34	2,30	—	2,73
Մարտունի	1945	E_0	106	119	140	134	117	86,4	702,8
		x	70,5	69,5	39,2	29,5	32,0	41,8	282,6
		t	9,68	13,3	16,4	16,1	13,0	8,00	12,7
		d	4,60	5,46	5,97	6,02	6,08	4,33	5,41
		v	1,32	1,09	1,02	1,00	1,12	1,38	1,15
Նշանառը	2334	E_0	—	125,4	156,1	166,7	135,4	—	583,6
		x	—	58,4	33,0	25,1	22,8	—	251
		t	—	10,7	14,4	14,3	11,0	—	12,6
		d	—	5,30	6,54	7,13	6,49	—	6,37
		v	—	2,51	2,81	2,89	2,57	—	2,69

Այդ նպատակով մշակել և վերլուծել ենք Սևանա լճի ավազանի մի շարք օդերևութաբանական կայանների 1960–2000թթ. մայիս–հոկտեմբեր ժամանակաշատվածի արդյունքները. գոլորշունակության (լստ ՀՀԻ–3000 գոլորշացու-

ցիշների), ողի ջերմաստիճանի, օղի խոնավության հազեցման պակասորդի, քանու արագության (ըստ անենոմետրի), մքնողորտային տեղումների միջին ամսական փաստացի մեծությունները (առ. 1) և նրանց միջև բազմագործուն կոռելյացիոն կապերը [2-3]: Սիամամանակ օգտագործել ենք նաև Զկագետ-Ծովագյուղ (Y_{DZ}), Սարիկ-Ծովակ (Y_{MS}), Մարտունի-Գեղիովիտ (Y_{MT}) գետ-դիտակետերի հոսքի շերտի բարձրութան միջին ամսական փաստացի մեծությունները (1960–2000թթ.): Տվյալների այսպիսի շարք օգտագործվում է առաջին անգամ:

Ինչպես երևում է աղյուսակից, գոլորշունակությանը բնորոշ է լավ արտահայտված տարեկան ընթացքը, որը պայմանավորված է հիմնականում խոնավության ու ջերմության ռեժիմով: Ամենուր նրա առավելագույն արժեքները դիտվում են հուլիս–օգոստոս ամիսներին, որոնք կազմում են մայիսից հոկտեմբեր ժամանակաշրջանի գումարային արժեքի 45–50%-ը (նկ. 1):



Նկ. 1: Գոլորշունակության ընթացքը Սևամ (1) և Մարտունի (2) օդերևութաբանական կայաններում:

Արյունքները և քննարկում: Գոլորշունակությունը կախված է տարածքի ստացած ջերմության քանակից, գետնամերձ շերտի օղի խոնավությունից, տուրքուլենտային փոխանակության ինտենսիվությունից, գործունյա մակերևույթի ձևից ու չափերից: Ջերմության քանակը որոշվում է մակերևույթի ջերմային հաշվեկշռով, որի հիմնական բաղադիչը ճառագայթային էներգիան է: Հաշվի առնելով այս ամենը, աղյուսակ 1-ի արդյունքների հիման վրա ստոցել ենք գոլորշունակության և այն պայմանավորող տարրերի վեգետացիոն շրջանի միջին ամսական փաստացի մեծությունների միջև բազմագործուն կոռելյացիոն կապերը, որոնք արտահայտվել են հետևյալ էմպիրիկ հավասարումներով:

Սևան ՀՕԴ-ի համար.

$$E_{0_V} = 0,96E'_{0_V} + 3,29t_V - 0,06d_{IV} + 11,0v_V - 0,06x_{IV} - 29,6,$$

$$E_{0_{II}} = 0,64E'_{0_{II}} + 2,17t_V + 6,25d_{VII} + 19,5v_{VII} + 0,01Y_{DZ_V} - 33,7,$$

$$E_{0_{III}} = 0,39E'_{0_{III}} + 5,39t_{VII} + 8,32d_{VII} + 16,9v_{VII} - 0,18x_{VII} + 0,14Y_{DZ_{VII}} - 48,9,$$

$$E_{0_{VII}} = 0,58E'_{0_{VII}} + 3,16t_{VII} + 10,3v_{VII} - 0,47x_{VII} + 0,23Y_{DZ_{VII}} + 6,85,$$

$$E_{0_{IX}} = 0,27E'_{0_{VII}} - 3,37t_{VII} + 11,4d_{IX} + 13,7v_{IX} - 0,14x_{IX} - 0,40Y_{DZ_{VII}} + 49,1,$$

$$E_{0_X} = 0,22E_{0_{IX}} + 0,54E'_{0_X} + 1,09t_{IX} + 2,56d_X + 9,78v_X - 0,26x_X - 18,9,$$

$$E_{0_{V-X}} = 1,75E_{0_{VII}} + 19,7t_V + 5,40d_{VIII} + 64,7\bar{v} - 0,54x_{VII} + 154,0;$$

Մասրիկի համար.

$$E_{0_V} = 7,92t_V - 5,16t_{IV} - 3,46d_{IV} + 9,43d_{MT_{IV}} + 7,70w_{IV} + 6,34v_V + 0,26Y_{MS_V} - 17,7,$$

$$E_{0_{VI}} = 0,33E_{0_V} + 5,43t_{VI} + 7,53t_{MT_V} - 6,72d_V + 11,0v_V + 12,5v_{VI} + 0,81Y_{MS_V} - 95,7,$$

$$E_{0_{VII}} = 0,74E_{0_{VI}} + 4,20d_{VII} + 12,5v_{VII} + 0,42Y_{MS_{VI}} - 12,6,$$

$$E_{0_{VIII}} = 0,73E_{0_{VII}} + 7,74t_{VIII} - 6,03d_{VIII} + 12,6v_{VIII} - 0,19x_{VIII} - 1,03Y_{MS_{VIII}} - 70,4,$$

$$E_{0_{IX}} = 0,30E_{0_{VIII}} - 4,38t_{VIII} + 7,89d_{IX} - 13,5v_{IX} - 0,25x_{VIII} - 1,03Y_{MS_{VIII}} + 84,6,$$

$$E_{0_{V-X}} = 2,28E_{0_{VII}} + 1,24E_{0_{VIII}} - 8,82t_{VII} - 0,60d_{VII} + 4,93v_{VII} + 240,5;$$

Մարտունու համար.

$$E_{0_V} = 2,50t_V + 8,87d_V + 24,8v_V + 9,53,$$

$$E_{0_{VI}} = 2,87t_V + 5,64t_{NS_{VI}} - 6,15d_{NS_{VI}} + 2,55d_{VI} + 35,0v_{VI} - 0,01Y_{MT_{VI}} + 12,0,$$

$$E_{0_{VII}} = 0,38E_{0_{VI}} - 4,15t_{VII} + 9,77d_{VII} + 8,88v_{VI} + 0,22x_{NS_{VII}} - 0,36x_{VII} - 0,04Y_{MT_{VI}} + 111,0,$$

$$E_{0_{VIII}} = 0,38E_{0_{VII}} + 3,65t_{VIII} - 0,40d_{VIII} + 36,4v_{VIII} - 0,32Y_{MT_{VIII}} + 0,80,$$

$$E_{0_{IX}} = 0,30E_{0_{VIII}} + 7,15t_{IX} - 2,45d_{VIII} + 26,4v_{IX} + 0,14Y_{MT_{IX}} - 34,8,$$

$$E_{0_X} = 0,46E_{0_{IX}} + 0,74t_X - 2,84d_{IX} + 8,85d_{NS_X} - 0,21x_X - 0,06Y_{MT_{IX}} + 23,7,$$

$$E_{0_{V-X}} = 2,00E_{0_{VIII}} + 7,26d_{IV} + 0,17Y_{MT_V} - 0,06Y_{MT_{VI}} + 125,2v_{V-X} + 249,9;$$

Կշառքի համար.

$$E_{0_{VI}} = 0,33E_{0_{MT_{VI}}} + 5,34t_{VI} + 8,19d_{MT_{VI}} - 6,35v_V - 0,05Y_{MT_{VI}} + 6,59,$$

$$E_{0_{VII}} = 0,36E_{0_{VI}} + 9,20t_{MT_{VII}} - 4,53d_{VI} + 8,55d_{MT_{VI}} + 18,4v_{MT_{VI}} - 0,08Y_{MT_{VII}} - 71,3,$$

$$E_{0_{VIII}} = 0,41E_{0_{VII}} - 5,83t_{VIII} + 9,00d_{VIII} + 6,29v_{VIII} - 0,42Y_{MT_{VIII}} + 108,0,$$

$$E_{0_{IX}} = 0,69E_{0_{VIII}} + 8,36t_{IX} - 6,14d_{MT_{VIII}} + 2,57v_{IX} + 0,18x_{VIII} - 0,73Y_{MT_{IX}} - 30,2,$$

$$E_{0_{V-X}} = 2,65E_{0_{VIII}} - 20,8t_{MT_{VIII}} + 7,46d_{IX} - 0,90Y_{MT_{VIII}} + 445,2,$$

որտեղ $E_{0_V}, E_{0_{VI}}, E_{0_{VII}}, E_{0_{VIII}}, E_{0_{IX}}, E_{0_{V-X}}$ -ը համապատասխանաբար մայիս, հունիս, հուլիս, օգոստոս, սեպտեմբեր, հոկտեմբեր ամիսների և մայիսից հոկտեմբեր ժամանակահատվածի գոլորշունակության (ըստ ՀՌԻ-3000 գոլորշացուցիչների) փաստացի մեծություններն են (մմ), $E'_{0_V}, E'_{0_{VI}}, E'_{0_{VII}}$ -ը մայիս, հունիս, հոկտեմբեր ամիսների Աւան ՀՕԴ-ի գոլորշացնող ավազանի գոլորշունակության մեծություններն են (մմ), $t_V, d_V, v_V, \dots t_X, d_X, v_X$ -ը՝ երկու մետրի վրա համապատասխան ամիսների օդի ջերմաստիճանի (0C), խոնավության հագեցման պակասորդի ($h\varphi_w$), քամու արագության (m/s) միջին ամսական մեծություններն են, \bar{v} -ն՝ քամու միջին արագությունը վեգետացիայի շրջանում (m/s): Կոռելյացիայի գործակցի (R), միջին քառակուսային սխալի (S), միջին քառակուսային շեղման ($\bar{\sigma}$), բույլատրելի սխալի (δ) արժեքները բերված են աղյ. 2-ում:

Այսպիսով, աղյ. 2-ից պարզ երևում է, որ վերը նշված հավասարումները կարելի են կիրառել ինչպես գոլորշունակության ամսական մեծությունները որոշելու, այնպես էլ դրանք կանխատեսելու համար:

Վերը նշված հավասարումներով հաշվարկված գոլորշունակության վեգետացիոն շրջանի արժեքները [7]-ում ստացած նույն արժեքներից մեծ են 2–5%-ով, [6]-ում ստացածից՝ 12–16%-ով, [8]-ում ստացածից՝ 10–13%-ով:

Աղյուսակ 2

*Կոռելյացիայի գործակցի, միջին քառակուսային սխալի,
միջին քառակուսային շեղման, բույատրելի սխալի արժեքները*

Օղերևորաբանական կայաններ	Պարամետրեր	Ամիսները						Σ_{V-X}
		V	VI	VII	VIII	IX	X	
Սևան ՀՕԴ	R	0,91	0,92	0,91	0,91	0,90	0,91	0,93
	\bar{s}	7,10	7,65	9,20	10,2	8,57	6,24	31,5
	$\bar{\sigma}$	15,5	18,1	19,3	21,9	17,7	13,8	81,3
	δ	10,4	12,2	13,0	14,8	11,9	9,30	54,8
	$\bar{s} / \bar{\sigma}$	0,46	0,45	0,48	0,47	0,48	0,45	0,39
Մասրիկ	R	0,90	0,89	0,91	0,92	0,91	—	0,94
	\bar{s}	6,86	7,68	7,75	8,80	8,07	—	23,0
	$\bar{\sigma}$	14,0	15,2	16,4	20,1	17,6	—	64,4
	δ	9,44	10,2	11,1	13,5	11,9	—	43,4
	$\bar{s} / \bar{\sigma}$	0,49	0,50	0,47	0,44	0,46	—	0,36
Մարտունի	R	0,90	0,87	0,80	0,80	0,86	0,81	0,93
	\bar{s}	8,99	7,40	10,4	7,72	8,32	7,58	26,4
	$\bar{\sigma}$	18,4	11,5	13,7	15,6	14,0	10,3	67,0
	δ	12,4	7,75	9,23	10,5	9,74	6,94	45,2
	$\bar{s} / \bar{\sigma}$	0,49	0,64	0,76	0,49	0,59	0,74	0,39
Նշխարք	R	—	0,77	0,79	0,85	0,90	—	0,92
	\bar{s}	—	12,1	12,0	10,6	9,87	—	27,7
	$\bar{\sigma}$	—	15,3	15,9	17,2	20,1	—	63,2
	δ	—	10,3	10,7	11,6	13,5	—	42,6
	$\bar{s} / \bar{\sigma}$	—	0,79	0,75	0,62	0,49	—	0,44

Մեր կողմից ուսումնասիրվել են նաև գոլորշունակության և օդի ջերմաստիճանի ու խոնավության հագեցման պակասորդի, ըստ անենումնետրի քամու արագության քազմանյա միջին ամսական մեծությունների միջև քազմագործոն կոռելյացիոն կապերը: Արյունքում ստացվել է գծային սերտ կապ, որը կարելի է արտահայտել հետևյալ հավասարումով.

$$E_0 = aT + bD + cV + m,$$

որտեղ T -ն և D -ն օդի միջին ամսական ջերմաստիճանի և խոնավության հագեցման պակասորդի քազմանյա միջին ամսական մեծություններն են, V -ն՝ քամու քազմանյա միջին ամսական մեծությունը, a, b, c, m -ը՝ պարամետրեր են, որոնք փոփոխվում են ըստ օղերևորաբանական կայանների, R -ը՝ կոռելյացիայի գործակիցը (աղյ. 3):

Ստացված հավասարումը կարելի է կիրառել նշված օղերևորաբանական կայանների գոլորշունակության քազմանյա միջին ամսական մեծությունների որոշման համար:

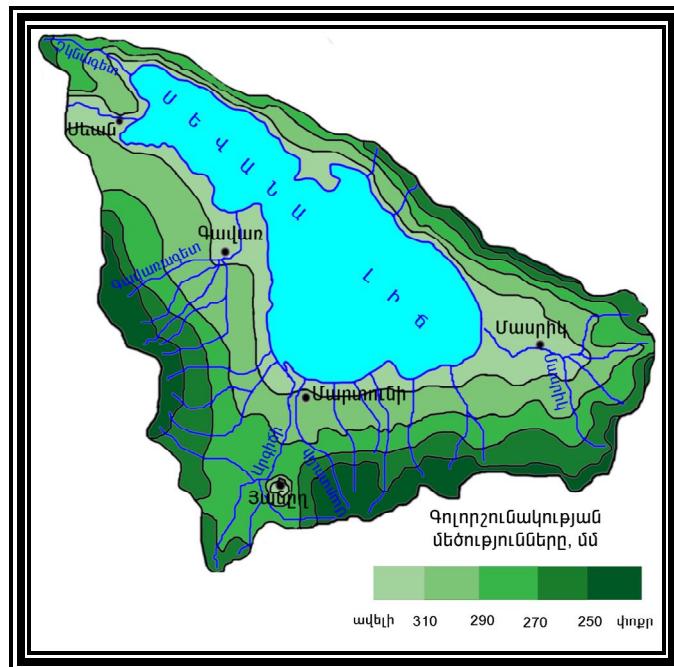
Հաշվի առնելով այն, որ հուլիս–օգոստոս ամիսները հանրապետության ամենաչորային ժամանակաշրջանն են և այն, որ այդ ժամանակաշրջանում Արարատյան դաշտում զգացվում է ոռոգման խիստ անհրաժեշտություն, ուսումնասիրել և վերլուծել ենք նշված ժամանակաշրջանի գոլորշունակության փաստացի բազմամյա միջին մեծությունների և տեղի բացարձակ բարձրության (h , m) միջև կոռելյացիոն կապը՝ $E_0 = -0,07h + 438,5$: Կոռելյացիայի գործակիցը կազմել է 0,86: Այս կապը ստանալու նպատակով օգտագործվել են նաև Արագած ք/լ և Եղաքումբեր օդերևութաբանական կայանների գոլորշունակության փաստացի մեծությունները:

Աղյուսակ 3

a, b, c, m, R պարամետրերի թվային մեծությունները

Օդերևութաբանական կայաններ	Պարամետրեր				
	<i>a</i>	<i>b</i>	<i>c</i>	<i>m</i>	<i>R</i>
Սևան ՀՕԴ	19,2	-16,6	13,3	-0,16	0,99
Մասրիկ	11,6	8,02	3,46	4,38	0,99
Մարտունի	41,8	-0,37	-9,04	-78,8	0,98

Այդ հավասարման հիման վրա կազմվել է Սևանա լճի ավազանի հուլիսից օգոստոս ժամանակահատվածի գոլորշունակության փաստացի մեծությունների տարածական բաշխման բարտեղ-սինթեզ (նկ. 2):



Նկ. 2: Սևանա լճի ավազանում ըստ ՀՀԻ-3000 գոլորշացուցիչների գոլորշունակության հուլիս-օգոստոս ժամանակահատվածի փաստացի մեծությունների բարտեղ:

Ինչպես և սպասվում էր, տեղի բարձրության աճմանը զուգընթաց դիտվում է գոլորշունակության նվազում, յուրաքանչյուր 100 մ-ի վրա 6,6 մմ-ով:

Այսպիսով, գոլորշունակության սերտ կապը օդի ջերմաստիճանի և խոնավության հագեցման պակասորդի, քամու արագության, մքննորտային տեղումների և հոսքի շերտի բարձրության հետ հնարավորություն է ստեղծում հաշվարկել գոլորշունակության ամսական և վեգետացիոն շրջանի միջին արժեքները, որոնք ունեն կարևոր կիրառական նշանակություն ոռոգման նպատակներով Սևանա լճից ջրի քաց քողմելու ժամանակացույցը կանոնավորելու համար: Գոլորշունակության հաշվարկներն ըստ ամիսների լայն հնարավորություններ են ստեղծում նաև լուծելու կանխատեսումների կարևոր հարցը:

Ֆիզիկական աշխարհագրության ամրիոն

Ստացվել է 03.07.2008

ԳՐԱԿԱՆՈՒԹՅՈՒՆ

1. **Алпатьев А.М.** Влагообороты в природе и их преобразования. Л.: Гидрометеоиздат, 1969, 322 с.
2. **Սկրյան Ռ.Ս., Մարգարյան Վ.Գ.** Հայաստանի էկոլոգիական հանդես, 2004, № 1, էջ 43–49:
3. **Մարգարյան Վ.Գ., Պետրոսյան Զ.Ս., Ազիզյան Լ.Վ.** Գոլորշունակության հաշվարկման մեթոդիկան Սևանա լճի ափագանում: Գիտական հողմանմերի ժողովածու, բնական գիտություններ: Գավառի պետական համալսարանի 10-րդ գիտաժողովի նյութերը: Եր., 2008, էջ 172–177:
4. **Мкртчян Р.С., Хачатрян Л.А.** Естественная влагообеспеченность яровых культур на территории АрмССР. Сборник работ Ереванской ГМО, вып. 4. Ер., 1982, с. 61–67.
5. **Мкртчян Р.С., Арутсамян Ш.А., Хачатрян Л.А.** Агрометеорологические условия формирования урожая озимой пшеницы и методика его прогноза в Армянской ССР. Труды ЗакНИГМИ, вып. 80(87). М.: Гидрометеоиздат, 1984, 152 с.
6. **Пахчаниян Г.Г.** Некоторые результаты определения испарения в бассейне оз. Севан. В кн.: Результаты комплексных исследований по Севанской проблеме. Т. I. Ер.: Изд-во АН Арм. ССР, 1961, с. 279–290.
7. **Тамазян А.А.** Испаряемость на территории Армянской ССР. Автореф. дис. на соискание уч. степ. канд. географ. наук. Ер., 1965, 16 с.
8. **Мхитарян А.М., Тамазян А.А., Пахчаниян Г.Г.** Изв. АН АрмССР. Науки о Земле, 1967, т. XX, № 5–6, с. 151–164.

В. Г. МАРГАРЯН, Л. В. АЗИЗЯН

МЕТОДИКА РАСЧЕТА ИСПАРЕЯЕМОСТИ И ЗАКОНОМЕРНОСТИ ПРОСТРАНСТВЕННО-ВРЕМЕННЫХ ИЗМЕНЕНИЙ В БАССЕЙНЕ ОЗЕРА СЕВАН

Резюме

Изучены и проанализированы многофакторные корреляционные связи между испаряемостью в бассейне оз. Севан по данным испарителей ГГИ-3000 и обусловливающими ее фактическими (наблюденными) величинами

метеорологических элементов за 1960–2000 гг. Получены надежные расчетные уравнения испаряемости.

Составлена карта испаряемости бассейна оз. Севан за период июль–август. Выявлены закономерности пространственного распределения испаряемости.

V. G. MARGARYAN, L. V. AZIZYAN

METHOD OF CALCULATION OF EVAPOTRANSPIRATION AND
REGULARITIES OF SPATIO-TEMPORAL CHANGES
IN LAKE SEVAN BASIN

Summary

Using data from GGI-3000 evaporators, multifactor correlations between evaporation in the Lake Sevan basin and the actual (observed) values of meteorological elements for 1960–2000 that determine it were studied and analyzed. Reliable calculated equations of evapotranspiration has been got.

The map of evapotranspiration values in Lake Sevan basin for July–August period is made up. Regularities of spatial distribution of evapotranspiration are exposed.