

Raforkumálastjóri
Jarðhitadeild

Shillu

5

SKÝRSLUR UM RANNSÓKNIR Á PURRKUN KÍSILMOLDAR

1. Baldur Líndal:

Rannsókn á þornunareiginleikum
Kisilmoldar á gufuhitaðri plötu

2. Ísleifur Jónsson:

Athuganir á afköstum röraþurrkara
fyrir Kisilmold

Mai 1960

1. eintak af 5

Kísilmold er yfirleitt mjög vatnsmikil í myrnum og stöðuvötnum. Beinasta aðferðin til að nema þetta vatn burtu er bein þurkun á efninu. Sú aðferð er þó oft útilokud nema hún fari fram sem liður í fleiri ráðstöfunum, sem miða að því að fjarlægja vatnið. Við Mývatn eru þó mjög óvenjulegar aðstæður sökum jarðgufunnar og þykir því mikils um vert að þekkja sem gerst hinn hagræna grundvöll þurkunar sem aðalaðferðir í sambandi við þessa námu.

Tilraunatæki

Búin var til 1 m² gufuhituð járnplata, sem sýnd er á meðfylgjandi teikningu. Platan er 5 mm þykk, 130 cm löng og 75 cm breið. Neðan á þessa plötu eru soðin 3/4" rör með 6 cm millibili (frá miðju á miðju). Þessi plata var látin hallast 31° meðan á tilrauninni stóð.

Tilraunaaðferðin

Blaut Mývatnsleðja sem innihélt um 84% vatn, var viktuð og sett í lausa tréramma, sem lagðir voru á stálplötuna. Innanmál rammanna var 10x10 cm. Í þessa ramma var jaðnað, þannig að þykktin væri sem jöfnust. Á tilsettum tíma var leðjusýnishornið síðan tekið af, viktað, þurkað við 105° í sólarhring og síðan viktað aftur. Hver ákvörðun út af fyrir sig fór fram á þennan hátt.

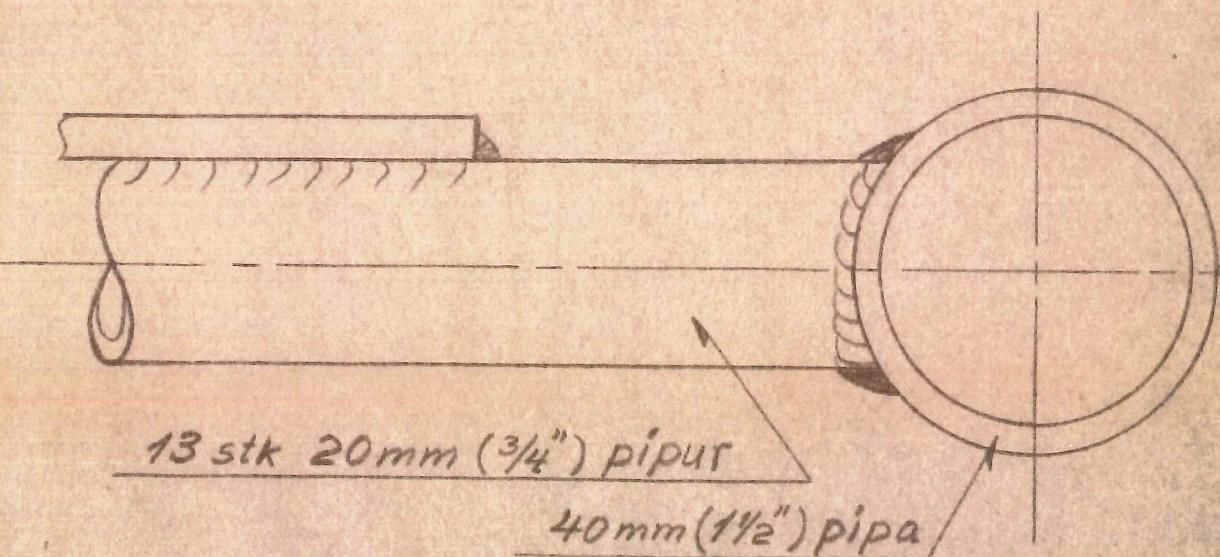
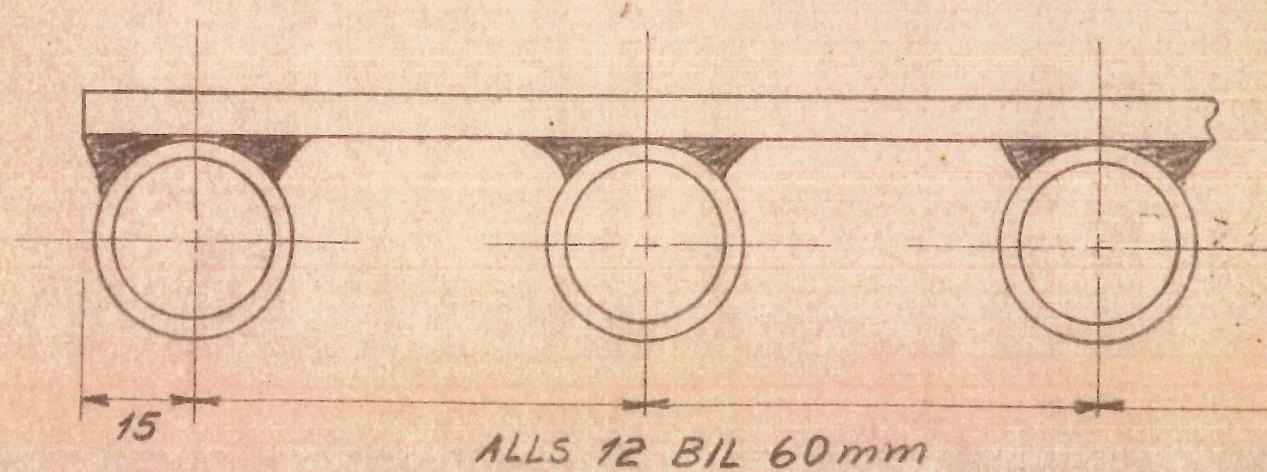
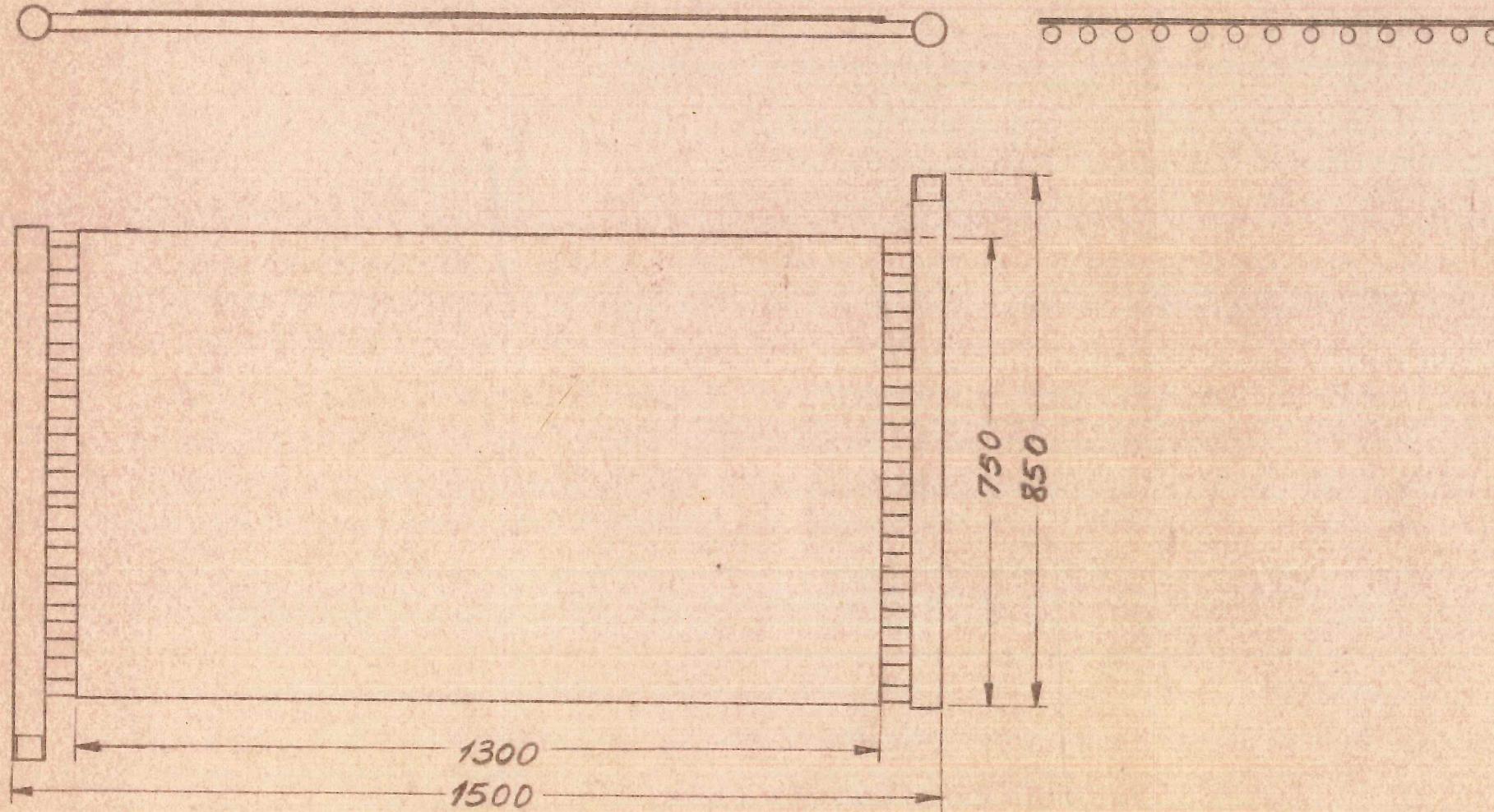
Rannsóknin

Á línumriti nr. 1 eru sýndar hinum niðurstöður rannsóknarinnar. Tilraunin fór fram við gufuþrýsting, sem nam 5 aty. Valdar voru 3 leðjuþykktir, sem hér segir um sig var 3,5 cm, 1,7 cm og 1,1 cm. Þetta samsvaraði þeirri hleðslu miðað við þurrefni, sem hér segir: Mesta þykkt 6,05 kg pr. m², miðþykkt 2,96 kg/m² og minnsta þykkt 1,85 kg/m². Síðarnefndu tölkurnar eru meðaltal þurrefnisins samkvæmt viktun eftir tilraunir.

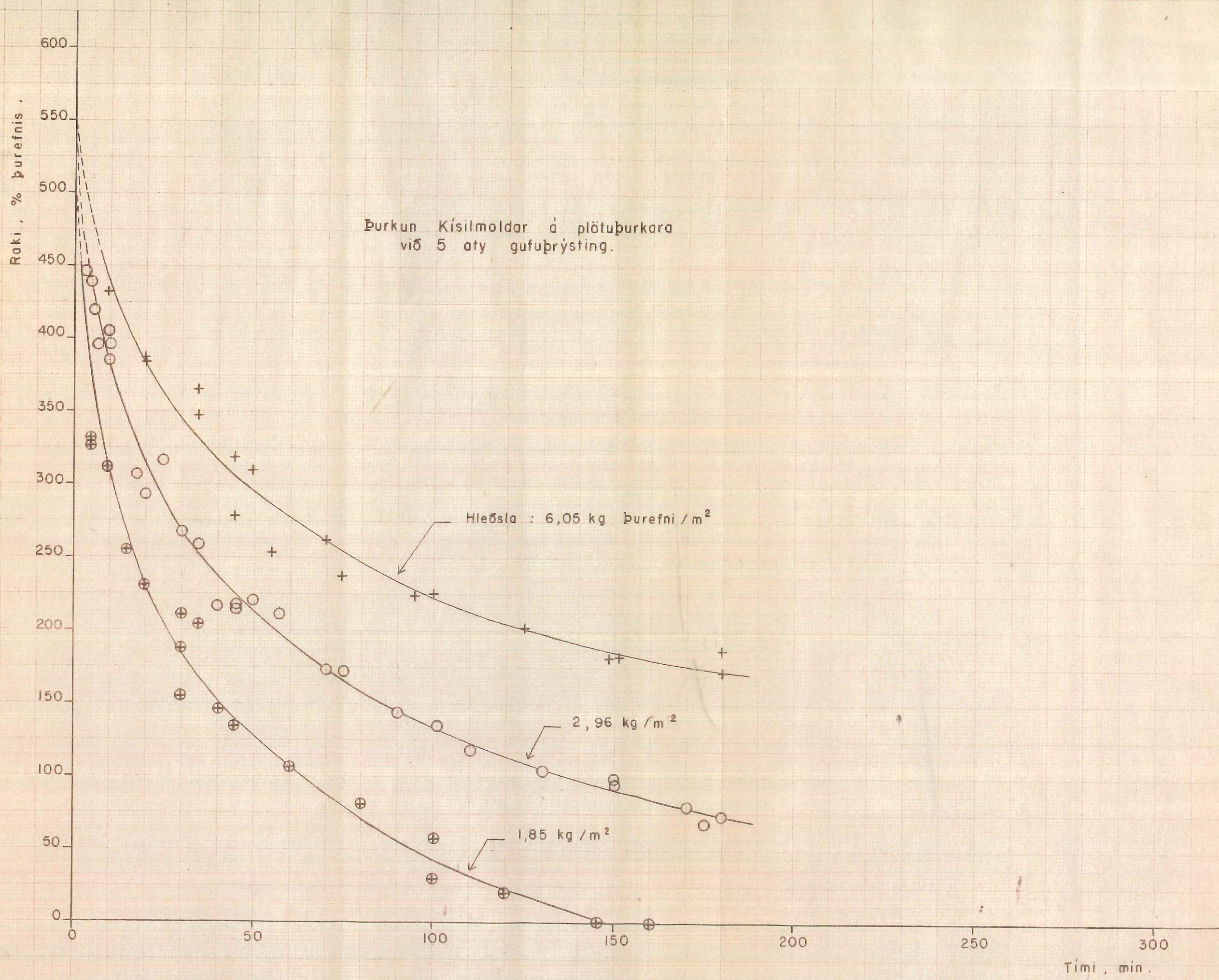
30-9-59

MKV 1:10

1:1

PLÖTUPURRKARI
FYRIR KÍSILMOLD

Nr. 1



Nº 2

RAFORKUMÁLASTJÓRI

Jarðhitadeild

Þurkun Kisilmoldar á plötuburrkara við

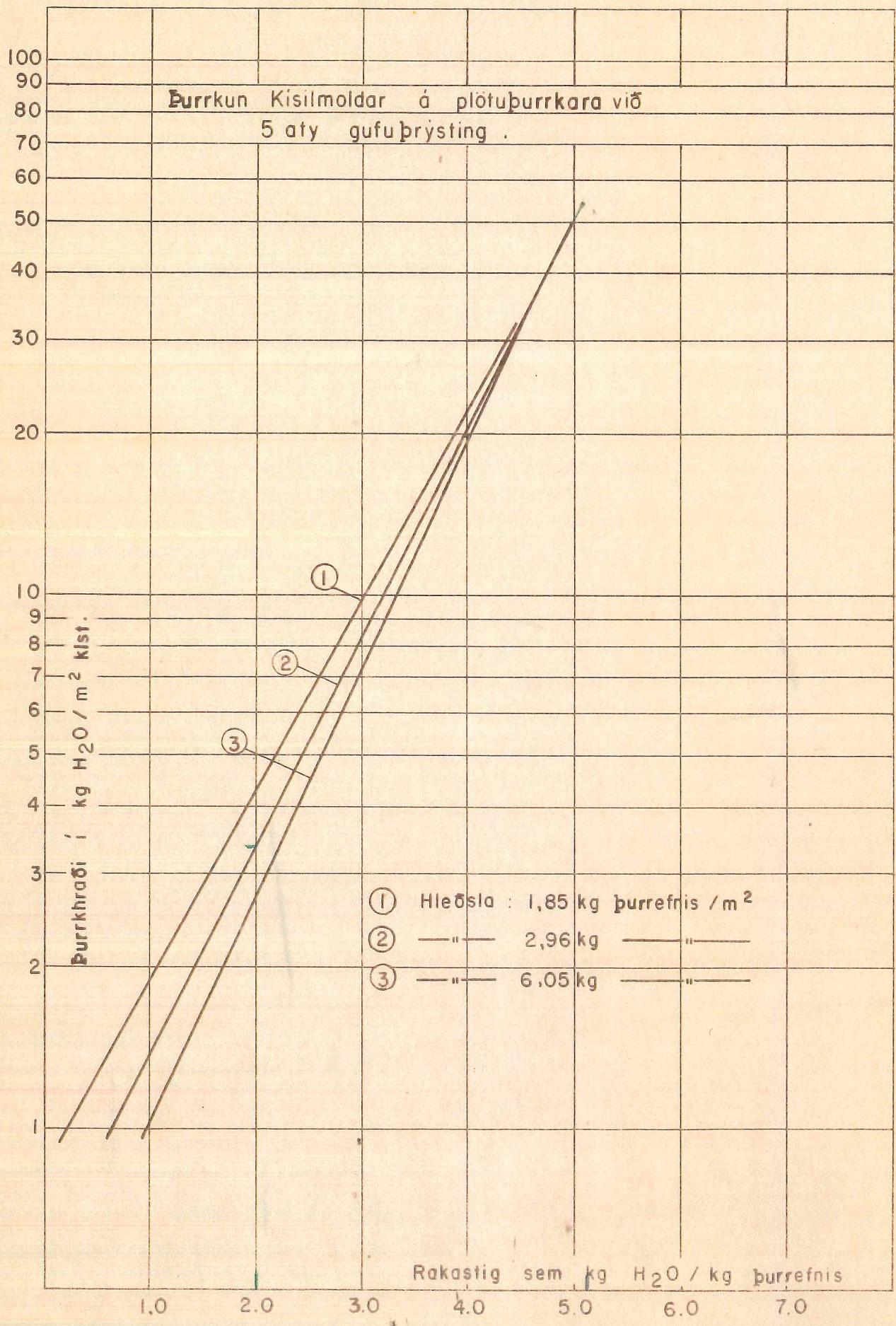
5 aty gufuþrýsting.

23.4.'60 B.L./O.H

Tnr. 75

J-Efnavinnsla.

Fnr. 5021



Frávik frá meðalútkomu er sjáanlega nokkuð í sumum tilfellum. Ástæðunnar til þess má fyrst og fremst leita til óreglu-legra viðbragða sýnishornanna við þurkunina. Á ég þó aðallega við misjafna snertingu~~s~~ við hitaflötin, sem stafar af skorpnun og vindindi í sýnishorninu.

Í öðru lagi reyndist ekki unnt að hafa upphaflegu sýnishornin nákvæmlega eins að rakastigi til. Þetta atriði virtist þó ekki hafa veruleg áhrif sökum þess hve hröð þurkunin er í byrjun.

Á línumit nr. 1 er rakinn, reiknaður á grundvelli þurrefnis, teiknaður á móti þurrktíma í mínútum. Þurkhraðinn er áberandi mestur fyrst, meðan sýnishornin eru vel rök en fer síðan minnkandi eftir því sem sýnishornið þornar meira. Í stórum dráttum má segja, að þurkhraðinn sé háður hitaleiðninni frá plötunni yfir í sýnishornið. Þessi leiðni fer minnkandi sökum þurrs kísilmoldarlags, sem fer vaxandi næst plötunni eftir því sem þurkunin er meiri, og einnig vegna vindings og lyftingar nokkurs hluta sýnishornsins frá plötunni.

Við 400% raka og þar yfir er allt sýnishornið áberandi blautt, en við það rakastig fer þó að bera á sambrætti í sýnishorninu. Frá 400% niður í 200% fer samdráttur vaxandi, lyfting á röndum sýnishornsins verður áberandi en sýnishornið heldur rakalit að ofan við 200% raka. Að neðan hefir myndast áberandi þurr skán ~~á~~ við það rakastig.

Við 175% fer þornun að valda verulegum litbreytingum að ofan. Við 125% raka er sýnishornið alþurrt að neðan og farið að þorna áberandi mikið að ofan. Við 100% sest ennþá dálítill rakalitur að ofan.

Hallinn á plötunni var 31° . Þetta reyndist vera hámark, því sýnishornunum hætti við að renna til í byrjun. Síðan er leið á þurkunina, límdust þau við plötuna á köflum.

Reikna má út frá þessu línumiti að meðal þurkhraði frá 550% raka niður í 170° raka er á þykkstu sýnishornunum (3,5 cm) $7,35 \text{ kg H}_2\text{O/m}^2$, klst., á miðsýnishorninu $9,65 \text{ kg H}_2\text{O/m}^2$, klst. og á þynnstu sýnishornunum (1,1 cm) $12,4 \text{ kg H}_2\text{O/m}^2$, klst. Þurkhraðinn er því dálitið meiri eftir því sem sýnishornin eru þynnri. Nánari athugun sýnir ennfremur að miðað við þykktarmismun er meiri munur á

miðsýnishornunum og þeim þynnstu heldur en er á miðsýnis-hornunum og þeim þykkustu. Þetta atriði kemur greini-lega fram á línuriti nr. 2 þar sem þurkhraðinn er teiknaður á móti rakastigi hálf logariðmisku kerfi. Koma þá fram beinar línur sem sýna að þurkhraðinn er hér um bil sá sami á öllum sýnishornunum til að byrja með, en töluvert meiri á þynnri sýnishornunum en þeim þykkri í lokin. Þetta bendir til þess að ennþá þynnri sýnishorn en reynd voru hefðu meiri þurkhraða en hér er greint frá. Hinsvegar var ekki unnt að prófa það sökum þess að svo þunnt lag er ekki hægt að gera án sérstakra tækja.

Prófað var að þurrka leðju með minni raka en aðalsýnischornin höfðu. Sýnishorn sem höfðu 320% raka og samsvöruðu hleðslu sem nam $3,0 \text{ kg/m}^2$ gáfu línu sem hafði miðað við rakastig 20 mín frávik frá samsvarandi aðallínu. En það tekur einmitt um 20 mín. að þurrka aðalsýnischornin frá 550% raka niður í 320% svo hér er um hreina tilfærslu að ræða á byrjunarpunkti á aðallínunni. Að sjálfsögðu verður meðalþurkhraði á súlikum sýnishornum mun minni. Frá 320 niður í 170% verður hann hér $5,2 \text{ kg H}_2\text{O/m}^2 \text{ klst}$. en var $9,65 \text{ kg H}_2\text{O/m}^2 \text{ klst}$ af votari sýnishornunum.

Reyndar var minni plötuhiti en hafður var við aðalathugarnirnar (5 aty og 158°). Unnið var við 3 aty, sem svarar til 144° og $1,5$ aty, sem svarar til 127° . Hleðslan var um $3,0 \text{ kg þurrefnis pr. m}^2$. Þurkhraðinn reyndist mjög líkur og við hæsta hitastigið allt niður í 270% raka, en neðan við það rakastig fer að koma fram frávik. Það fer vaxandi og þurktíminn er orðinn 30-45% meiri er rakinn kemur niður í 170%.

Niðurstöður

Purkhraði kisilmoldar á gufuhitaðri plötu er mjög mikill meðan rakastig sýnishornssins er hátt. Ofan við 450% rakastig er hann þannig meira en $30 \text{ kg H}_2\text{O/m}^2$, klst. Purkhraðinn lækkar síðan ört og er kominn niður fyrir $10 \text{ kg H}_2\text{O/m}^2$, klst. við 300% og niður fyrir $2 \text{ kg H}_2\text{O/m}^2$ klst við 100% rakastig. Purkhraðinn á þunnum sýnishornum er þó nokkru meiri en á þeim þykkari, er rakastigið tekur að lækka verulega. Hvað viðvikur meðalpurkhraða, benda þessar tilraunir því til þess, að hleðsla skuli vera lítil. Vegna hins mikla purrhraða meðan sýnishornin eru mikið vot, styttist purrktíminn fremur lítið þótt byrjunarrakastig sé minna en það er við hinrar náttúrlegu aðstæður (500-550%) Lágur gufuprýstingur hefir ekki seinkandi áhrif fyrr en sýnishornin fara að þorna töluvert.



Haustið 1959 hófst undirbúningur að tilraunum með þurkun á kísilleðju úr Mývatni. Ákveðið var að prófa tvær tegundir af þurkurum:

- A. Plötuhurrrkara, sem er teiknaður hér á jarðhitadeildinni með það markmið að hagnýta jarögufu til þurkunar á blautri kísilleðju og hefur ekki svo vitað sé verið notaður áður.
- B. Röraþurrrkara af þýzkri gerð, sem notaður er einkum til þurkunar á brúnkolum í Þýzkalandi. Þessi þurrkari er hér ætlaður til þurkunar á kísilleðju, sem er orðin svo þurr að hægt er að mala hana.

Gert er ráð fyrir að þessar tvær gerðir af þurkunum vinni saman þannig að leðjan sé fyrst þurruð á plötuhurrrkaranum, þar til hún er orðin nógur þurr til að hægt sé að mala hana. (ca. 1,5 - 2 kg vatn/kg þurrefnii). Síðan tekur röraþurrrkarinn við og fullþurrrkar leðjuna niður í ca. 0,10 kg vatn/kg þurrefnii. Hér á eftir verður eingöngu rætt um röraþurrrkarann og mælingu á afköstum hans.

Tilraunatæki og aðferð

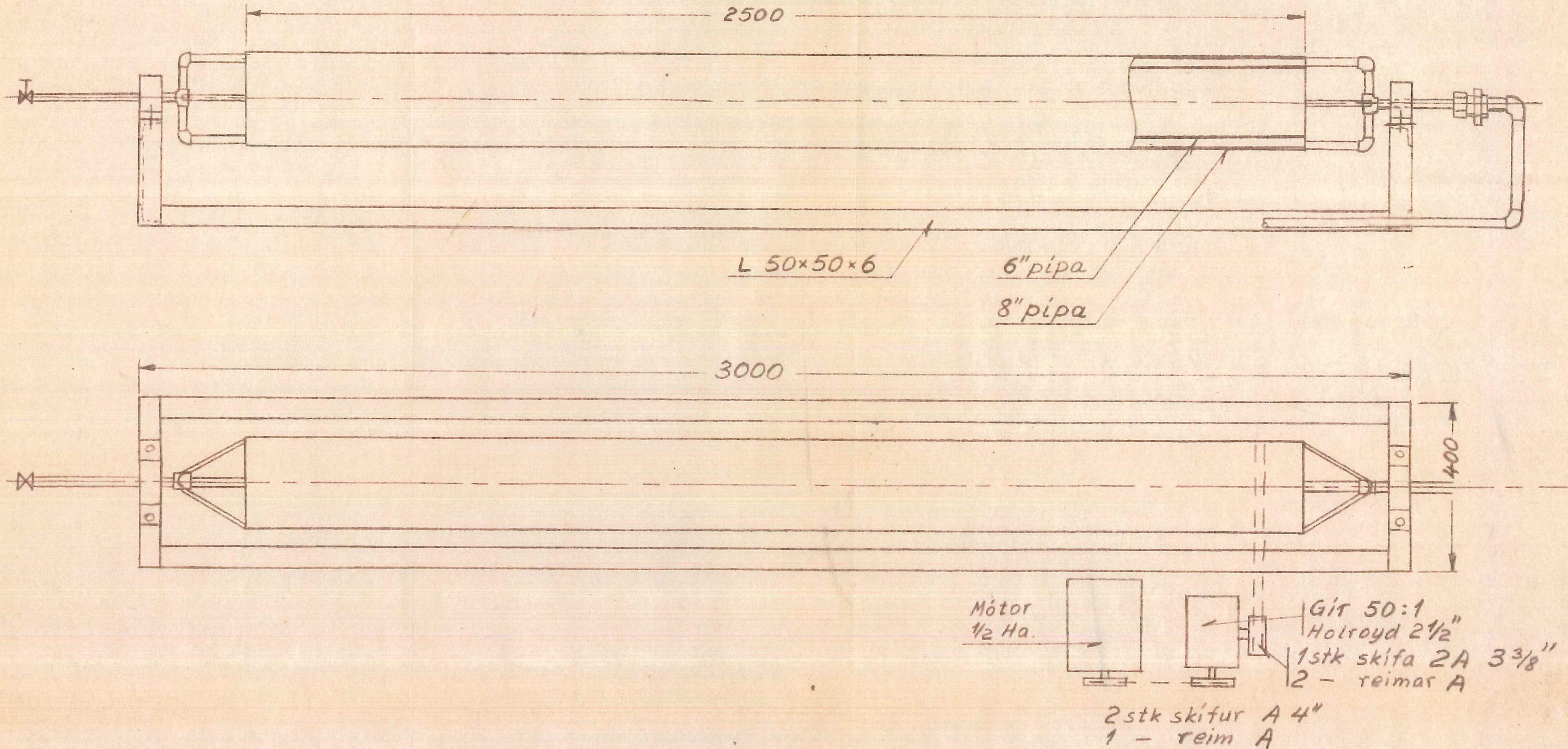
Röraþurrrkarinn er þannig gerður, að yzt er sívol káp með botnum í báðum endum. Innan í kápunni eru svo margar pipur, sem ganga út í gegnum endana, þannig að pipurnar eru alveg opnar í gegn. Inn í kápuna er svo leidd gufa, sem þá umlýkur pipurnar að utanverðu og hitar þær upp. Efnið, sem á að þurrka, er svo leitt inn í pipurnar og færist í gegnum þær, þegar í þurrrkarinn veltur um lengdarás sinn, sem hallast hæfilega mikil til þess að efnið þorni hæfilega á leiðinni í gegn. Á pennan hátt fæst góð snerting hitaflatarins við efnið í þurrrkaranum og þá um leið góð nýting, enda hefur það sýnt sig í Þýzkalandi að þessi gerð þurrkara gefur góð afköst.

Til mælinganna var smiðaður einfaldur þurrkari, aðeins ein 6" pipa hituð með gufu.

Prufuþurrrkarinn er sýndur á meðfylgjandi teikningu. Þurrrkarinn fékk gufu frá gufukatli í Keldnaholti. Ketillinn var stilltur þannig að þrystingurinn hélst á 4 - 5 ato. Gufan þéttist svo í þurrrkaranum við pennan þrysting og tilsvarandi hitastig, sem er um 150°C. Þurrrkarinn er drifinn með rafmótör í gegnum snekkjudrif 1 : 50 og kilreimarr. Snúningshraðinn var nákvæmlega 12 snúningar á minútum.

Efnismagnið, sem fór í gegnum þurrrkarann var temprað með því að breyta hallanum og athuga fyrir hverja stillingu, hve mikill raki var í efninu, þegar það kom í gegn. Þannig var leitazt við að finna rétta hallann og ákvarða afköst þurrrkarans. Til þess að auka efnismagnið, sem var í þurrrkaranum í einu, voru settir hringir í enda innri pipunnar. Það var meiri hluti hitaflatarins þakinn með kísilefninu og varmayfirfærslan jafnari. Það er mjög áriðandi að moka jafnt í þurrrkarann, svo að alltaf sé jafnmikið efni á leið í gegnum hann. Það kemst jafnvægi á þurrrkarann og afköstin verða jöfn

MKV. 1:10

RÖRAPURRKARI
FYRIR KISILMOLD25-9-59 *jf*

og niðurstöður ábyggilegar. Það kom í ljós að auðveldara er að halda jöfnum afköstum, þegar hringirnir eru í pipunni, og má þess vegna reikna með að þær tölur, sem fengnar voru eftir að þeir voru settir í, séu ábyggilegri en þær fyrstu. Fyrstu tölurnar eru fengnar við of mikinn efnishraða í gegnum þurkarann og hafa þess vegna minni þýðingu í samþandi við útreikninga á þurkara til notkunar í kísilgúrverksmiðju. Þurktilraunirnar hófust seint í febrúar. Þær voru framkvæmdar á eftififarandi hátt:

Tekin var kísilleðja úr hrúgu í Keldnaholti (efni frá dæl-
ingunni við Mývatn) og síðan gegnum sandsíu til að losna við alla köggla. Þannig fækst finmalað efni með rakainnihaldi 1,2 til 1,5 kg/kg þurrefni. Þetta var látið í kassa, blandað vel saman og síðan tekin sýnishorn og vigtuð 100 g. Síðan var mokað jafnt og þétt í þurkarann allan tímann, sem tilraunin stóð hverju sinni. Þegar komið var svo mikið í þurkarann að jafnvægi skapaðist og jafnmikið kom út úr honum og mokað var í hann, ýar þurkaða efnið látið safnast í kassa og síðan vigtuð hve mikið kom í gegn á mínútu. Vigtað var í einu það sem fór í gegn á 1 1/2 til 3 mínútum til að fá nóg magn til að taka 100 g sýnishorn af í hvert skipti. Þessi 100 g sýnishorn voru tekin til þess að ákvárdarða rakastig efnisins R_1 fyrir og R_2 eftir þurrkun. Sýnhornin voru þurkuð í þurkskáp við 105°C í ca. 20 klst. og síðan vigtuð aftur og þannig fundið þurrefnismagnið í þeim hverju umásig. Þannig finnst með vigtun á sýnishornum, teknum fyrir og eftir þurrkun, hve mikið vatn $R_1 \div R_2$ kg vatn/kg þurrefni hefur gufað burt í þurkaranum. Með vigtun á því, sem úr þurkaranum kemur, ásamt ákvörðun á rakainnihaldi þess R_2 , finnst hve mikið þurrefni G g/mín fer í gegnum þurkarann.

Niðurstöður

Í töflu 1 eru sýndar niðurstöðutölur þessara mælinga. Linurit I sýnir sambandið á milli þurrefnismagnsins, sem fer í gegnum þurkarann, og afkasta þurkarans, reiknað í kg vatns uppgufað á m^2 á klst. Miðað er við heildarhitaflöt þurkarans, en aðeins hluti hans er þakinn af kísilefninu í einu, þegar þurkarinn snýst. Linurit II sýnir sambandið á milli afkasta þurkarans og rakastigs leðjunnar eftir þurrkun. Við athugun á linuriti II kemur í ljós, að þegar rakastig leðjunnar er yfir 10% ($0,10$ kg vatn/kg þurrefni) eftir þurrkun, eru afköst þurkarans meira en $4 \text{ kg/m}^2\text{h}$, en þegar rakastigið verður lægra, fara afköstin minnkandi, en haldast þó yfir $3,5 \text{ kg/m}^2\text{h}$ allt niður í ca. 2% raka. Afköst þurkarans fara einnig eftir því, hve mikið efni er í honum í einu. Því meiri hluti þurkflatarins, sem þakinn er kísilefninu, verður þurkunin jafnari og afköstin meiri, að öðru jöfnu.

MÆLINGAR Á AFKÖSTUM RÖRAPURRKARA
FYRIR KÍSILMOLD ÚR MÝVATNI

TAFLA I

Dagsetning	Rakastig			Afköst burrkara burrefni Fjarl.vatn kg/m ² h	Athugasemdir Snúningshraði : 12 sn/min
	Til- raun nr.	kg vatn/kg burrrefni Fyrir burrkun	Fjarl.vatn g/min		
25 - 2 - 60	1	1,46	1,04	186,0	Halli á burrkara 1 : 19,6 (2,9°)
	2	1,48	0,895	161,0	Pípan alveg opin,
	3	1,470	1,020	198,5	engin hindrun
29 - 2 - 60	1	1,380	0,740	113,0	Halli burrkara 1 : 30,6 (1,9°)
	2	1,380	0,725	124,0	engin hindrun
1 - 3 - 60	1	1,440	0,504	106,0	Halli 1 : 30,6 (1,9°)
	2	1,440	0,439	80,5	engin hindrun
	3	1,440	0,307	120,5	
	4	1,440	0,527	94,0	
	5	1,440	0,516	103,0	
	6	1,440	0,516	97,0	
	7	1,440	0,516	103,0	
	8	1,440	0,516	78,5	
	9	1,440	0,389	101,2	
	10	1,440	0,492	97,9	
	11	1,440	0,516	105,0	
	12	1,440	0,516	103,0	
	13	1,440	0,516	72,5	
	14	1,440	0,389	106,3	
	15	1,440	0,492	92,7	
	16	1,440	0,516	101,2	
	17	1,440	0,516	97,9	
	18	1,440	0,516	105,0	
	19	1,440	0,516	103,0	
	20	1,440	0,516	78,5	
	21	1,440	0,389	101,2	
	22	1,440	0,492	97,9	
	23	1,440	0,516	105,0	
	24	1,440	0,516	101,2	
	25	1,440	0,516	97,9	
	26	1,440	0,516	105,0	
	27	1,440	0,516	103,0	
	28	1,440	0,516	78,5	
	29	1,440	0,389	101,2	
	30	1,440	0,492	97,9	
	31	1,440	0,516	105,0	
	32	1,440	0,516	103,0	
	33	1,440	0,516	78,5	
	34	1,440	0,389	101,2	
	35	1,440	0,492	97,9	
	36	1,440	0,516	105,0	
	37	1,440	0,516	103,0	
	38	1,440	0,516	78,5	
	39	1,440	0,389	101,2	
	40	1,440	0,492	97,9	
	41	1,440	0,516	105,0	
	42	1,440	0,516	103,0	
	43	1,440	0,516	78,5	
	44	1,440	0,389	101,2	
	45	1,440	0,492	97,9	
	46	1,440	0,516	105,0	
	47	1,440	0,516	103,0	
	48	1,440	0,516	78,5	
	49	1,440	0,389	101,2	
	50	1,440	0,492	97,9	
	51	1,440	0,516	105,0	
	52	1,440	0,516	103,0	
	53	1,440	0,516	78,5	
	54	1,440	0,389	101,2	
	55	1,440	0,492	97,9	
	56	1,440	0,516	105,0	
	57	1,440	0,516	103,0	
	58	1,440	0,516	78,5	
	59	1,440	0,389	101,2	
	60	1,440	0,492	97,9	
	61	1,440	0,516	105,0	
	62	1,440	0,516	103,0	
	63	1,440	0,516	78,5	
	64	1,440	0,389	101,2	
	65	1,440	0,492	97,9	
	66	1,440	0,516	105,0	
	67	1,440	0,516	103,0	
	68	1,440	0,516	78,5	
	69	1,440	0,389	101,2	
	70	1,440	0,492	97,9	
	71	1,440	0,516	105,0	
	72	1,440	0,516	103,0	
	73	1,440	0,516	78,5	
	74	1,440	0,389	101,2	
	75	1,440	0,492	97,9	
	76	1,440	0,516	105,0	
	77	1,440	0,516	103,0	
	78	1,440	0,516	78,5	
	79	1,440	0,389	101,2	
	80	1,440	0,492	97,9	
	81	1,440	0,516	105,0	
	82	1,440	0,516	103,0	
	83	1,440	0,516	78,5	
	84	1,440	0,389	101,2	
	85	1,440	0,492	97,9	
	86	1,440	0,516	105,0	
	87	1,440	0,516	103,0	
	88	1,440	0,516	78,5	
	89	1,440	0,389	101,2	
	90	1,440	0,492	97,9	
	91	1,440	0,516	105,0	
	92	1,440	0,516	103,0	
	93	1,440	0,516	78,5	
	94	1,440	0,389	101,2	
	95	1,440	0,492	97,9	
	96	1,440	0,516	105,0	
	97	1,440	0,516	103,0	
	98	1,440	0,516	78,5	
	99	1,440	0,389	101,2	
	100	1,440	0,492	97,9	
	101	1,440	0,516	105,0	
	102	1,440	0,516	103,0	
	103	1,440	0,516	78,5	
	104	1,440	0,389	101,2	
	105	1,440	0,492	97,9	
	106	1,440	0,516	105,0	
	107	1,440	0,516	103,0	
	108	1,440	0,516	78,5	
	109	1,440	0,389	101,2	
	110	1,440	0,492	97,9	
	111	1,440	0,516	105,0	
	112	1,440	0,516	103,0	
	113	1,440	0,516	78,5	
	114	1,440	0,389	101,2	
	115	1,440	0,492	97,9	
	116	1,440	0,516	105,0	
	117	1,440	0,516	103,0	
	118	1,440	0,516	78,5	
	119	1,440	0,389	101,2	
	120	1,440	0,492	97,9	
	121	1,440	0,516	105,0	
	122	1,440	0,516	103,0	
	123	1,440	0,516	78,5	
	124	1,440	0,389	101,2	
	125	1,440	0,492	97,9	
	126	1,440	0,516	105,0	
	127	1,440	0,516	103,0	
	128	1,440	0,516	78,5	
	129	1,440	0,389	101,2	
	130	1,440	0,492	97,9	
	131	1,440	0,516	105,0	
	132	1,440	0,516	103,0	
	133	1,440	0,516	78,5	
	134	1,440	0,389	101,2	
	135	1,440	0,492	97,9	
	136	1,440	0,516	105,0	
	137	1,440	0,516	103,0	
	138	1,440	0,516	78,5	
	139	1,440	0,389	101,2	
	140	1,440	0,492	97,9	
	141	1,440	0,516	105,0	
	142	1,440	0,516	103,0	
	143	1,440	0,516	78,5	
	144	1,440	0,389	101,2	
	145	1,440	0,492	97,9	
	146	1,440	0,516	105,0	
	147	1,440	0,516	103,0	
	148	1,440	0,516	78,5	
	149	1,440	0,389	101,2	
	150	1,440	0,492	97,9	
	151	1,440	0,516	105,0	
	152	1,440	0,516	103,0	
	153	1,440	0,516	78,5	
	154	1,440	0,389	101,2	
	155	1,440	0,492	97,9	
	156	1,440	0,516	105,0	
	157	1,440	0,516	103,0	
	158	1,440	0,516	78,5	
	159	1,440	0,389	101,2	
	160	1,440	0,492	97,9	
	161	1,440	0,516	105,0	
	162	1,440	0,516	103,0	
	163	1,440	0,516	78,5	
	164	1,440	0,389	101,2	
	165	1,440	0,492	97,9	
	166	1,440	0,516	105,0	
	167	1,440	0,516	103,0	
	168	1,440	0,516	78,5	
	169	1,440	0,389	101,2	
	170	1,440	0,492	97,9	
	171	1,440	0,516	105,0	
	172	1,440	0,516	103,0	
	173	1,440	0,516	78,5	
	174	1,440	0,389	101,2	
	175	1,440	0,492	97,9	
	176	1,440	0,516	105,0	
	177	1,440	0,516	103,0	
	178	1,440	0,516	78,5	
	179	1,440	0,389	101,2	
	180	1,440	0,492	97,9	
	181	1,440	0,516	105,0	
	182	1,440	0,516	103,0	
	183	1,440	0,516	78,5	
	184	1,440	0,389	101,2	
	185	1,440	0,492	97,9	
	186	1,440	0,516	105,0	
	187	1,440	0,516	103,0	
	188	1,440	0,516	78,5	
	189	1,440	0,389	101,2	
	190	1,440	0,492	97,9	
	191	1,440	0,516	105,0	
	192	1,440	0,516	103,0	
	193	1,440	0,516	78,5	
	194	1,440	0,389	101,2	
	195	1,440	0,492	97,9	
	196	1,440	0,516	105,0	
	197	1,440	0,516	103,0	
	198	1,440	0,516	78,5	
	199	1,440	0,389	101,2	
	200	1,440	0,492	97,9	
	201	1,440	0,516	105,0	
	202	1,440	0,516	103,0	
	203	1,440	0,516	78,5	
	204	1,440	0,389	101,2	
	205	1,440	0,492	97,9	
	206	1,440	0,516	105,0	
	207	1,440	0,516	10	

MELTINGAR Á AFKÖSTUM RÖRAÞURRKARA
FYRIR KÍSILMOLD ÚR MÝVATNI

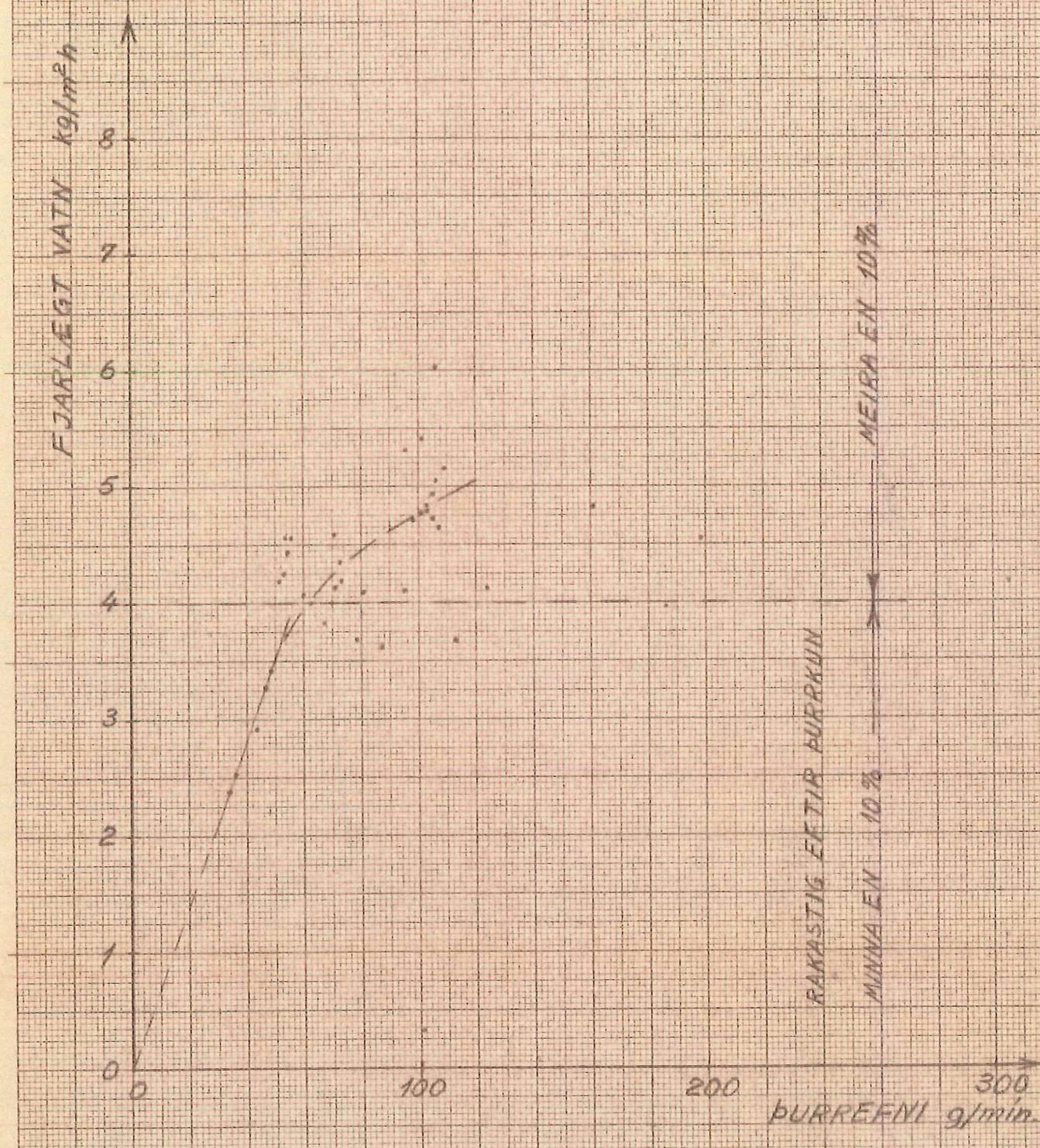
TAFLA I, framh.

Dagsetning	Til- raun nr.	Rakastig			Afköst burrkara		Athugsemdir
		Fyrir purrkun	Eftir purrkun	Fjarlægt vatn g/min	Purrefni g/min	Fjari/vatn kg/m2h	
14 - 3 - 60	1	1,390	0,010	49,7	36,0	2,53	Halli 1 : 72,5 (0,8°)
	2		0,012	57,1	42,7	2,91	Hringir 1 : báðum endum
	3		0,005	64,5	46,6	3,28	
	4		0,015	46,8	34,0	2,38	
	5		0,005	67,1	48,5	3,42	
24 - 3 - 60	1	1,440	0,258	85,5	72,4	4,35	Halli 1 : 49,2 (1,2°)
	2		0,183	78,5	62,5	4,00	Hringir 1 : báðum endum
	3		0,159	90,2	70,4	4,59	
	4		0,105	80,0	60,0	4,07	
	5		0,087	73,2	54,1	3,73	
1 - 4 - 60	1	1,228	0,101	78,5	70,0	4,00	Hallir 1 : 49,2 (1,2°)
	2		0,136	104,4	95,5	5,31	Hringir 1 : báðum endum
	3		0,105	82,5	73,3	4,19	Bleytti leir, sem áður
	4		0,087	81,1	71,0	4,13	hafði verið þurrkaður
	5		0,111	75,0	67,3	3,82	
6 - 4 - 60	1	1,820	0,143	89,7	53,5	4,56	Halli 1 : 49,2 (1,2°)
	2		0,227	82,2	51,5	4,18	Hringir 1 : báðum endum
	3		0,212	87,1	54,3	4,44	Bætti vatni í leirinn
	4		0,212	89,6	55,8	4,56	úr hrúgunni eins og hægt var
	5		0,242	83,5	53,0	4,25	

LINURIT I

AFKÖST RÓRAPURRKARA
FYRIR KÍSILMOLD

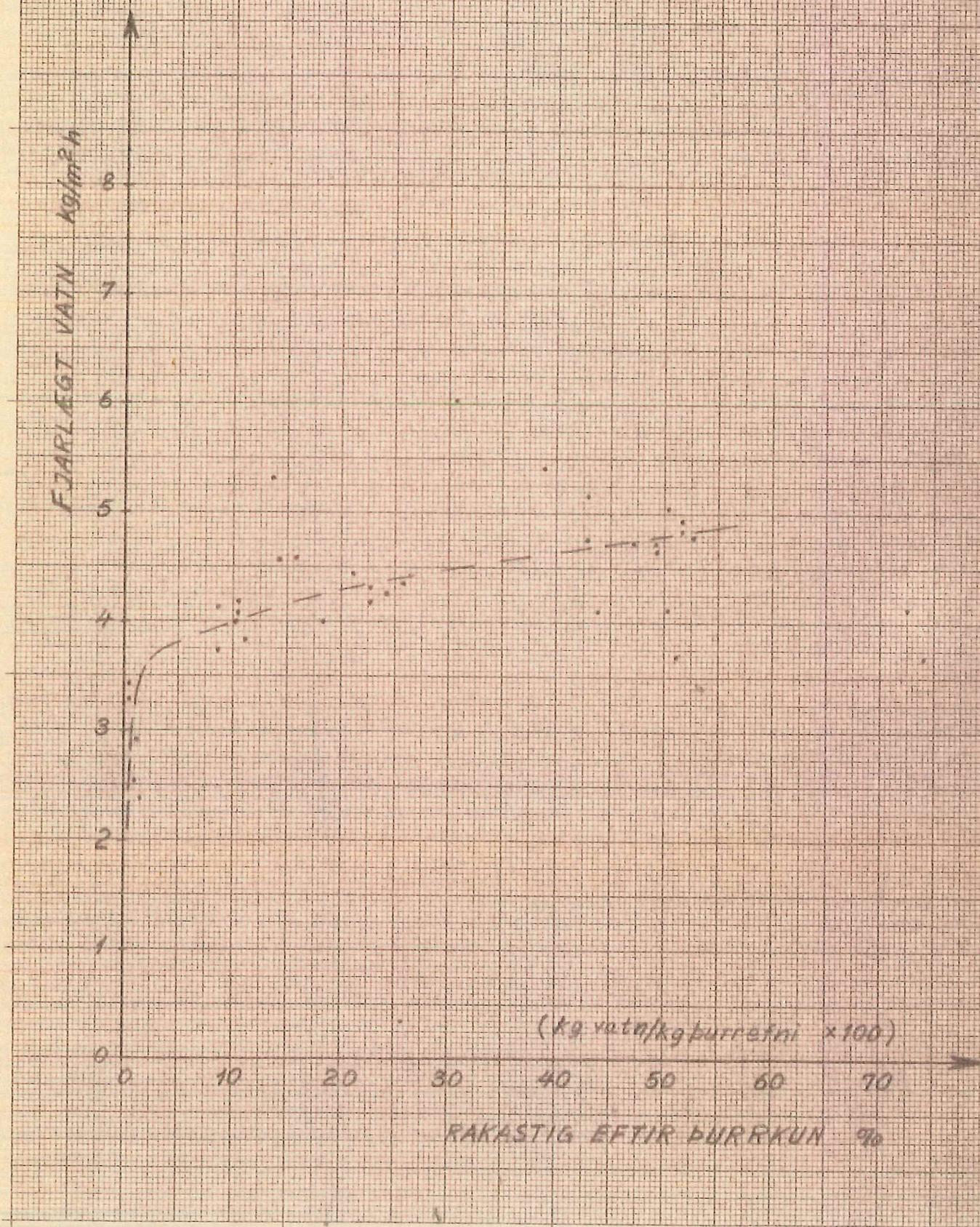
20-4-60 J.J.



LINURIT II

AFKÖST RÖRAPURRKARA
FYRIR KÍSILMOLD

22-4-60 E.F.



27.4.60

-5-

ATHUGANIR Á AFKÖSTUM RÖRA-
PURRKARA FYRIR KÍSILMOLD

Lauslegir útreikningar á purrkara fyrir 10.000 tonn af kísilgúr á ari (7000 tonn siugúr og 3000 tonn áburðargúr)

Sé gert ráð fyrir að kísilleirinn sé fyrst þurrkaður niður í ca. 1,5 kg / kg þurrefni í röraþurkkaranum, þarf hann að fjarlægja 1,4 kg / kg þurrefni. Miðað við framleiðslu á siugúr hefur verið áætlað að alls fari 2,6 kg þurrefni óhreinsað í gegnum purrkara fyrir hvert kg af hreinum siugúr. Hæfilegt er að reikna með að framleiðslan á siugúr sé um 1,5 tonn á klst. Vatnsmagnið, sem þarf að fjarlægja í röraþurkkaranum, er þá:

$$1,5 \cdot 2,6 \cdot 1,4 = 5,46 \text{ tonn á klst.}$$

Samkvæmt niðurstöðum mælingannanmá telja öruggt að afköst röraþurkkarans séu að minnsta kosti $4 \text{ kg/m}^2\text{h}$ þegar þurrkað er úr 1,50 niður í 0,10 kg vatn/kg þurrefni. Ef miðað er við $4 \text{ kg/m}^2\text{h}$ þarf hitaflötur þurkkarans að vera

$$F = 5640 : 4 = 1365 \text{ m}^2$$

Til þess að gefa nokkra hugmynd um stærð þurkkarans skal hér tekið dæmi:

Ef notaðar eru 4" pípur þarf heildarlengd þeirra að vera 4340 m. Ef þurkkarinn er 6 m langur, þarf hann að rúma 725 pípur og til þess þarf þvermál hans að vera um 5 metrar. Ef lengd þurkkarans er 7 m þarf 620 pípur og þvermálið yrði þá 4,5 m

Þurkkarinn gæti þá t.d. verið eins og hér segir.

	A.	B.
Hitaflötur	1365 m^2	1365 m^2
Lengd	6,0 m	7,0 m
Þvermál kápu	5,0 m	4,5 m
Pípufjöldi (4")	725 stk.	620 stk.
Halli (við 12 sn/min)	ca. 4,3°	ca. 5,0°
Þyngd (tómur)	ca. 75 tonn	ca. 75 tonn

Hér er miðað við að pípurnar séu alveg opnar í gegn, engir uggar eða annað til að hræra í leirnum, aðeins hringir í endum pípanna til að auka hleðsluna og þar með afköstin.

Ætla má að þurkkari af þessari gerð kosti um 2000 kr/m^2 eða um 2,75 = 3 millj.kr.

25 ÷ 4 60

Ísleifur Jónsson