## Witterungsbericht der schweizerischen meteorologischen Zentralanstalt : Juni 1932

Oh!	براجات	n.	بحاما
Uυ	jektty	ρ.	Index

Zeitschrift: Schweizerische Zeitschrift für Forstwesen = Swiss foresty journal

= Journal forestier suisse

Band (Jahr): 83 (1932)

Heft 9

PDF erstellt am: 13.09.2024

## Nutzungsbedingungen

Die ETH-Bibliothek ist Anbieterin der digitalisierten Zeitschriften. Sie besitzt keine Urheberrechte an den Inhalten der Zeitschriften. Die Rechte liegen in der Regel bei den Herausgebern. Die auf der Plattform e-periodica veröffentlichten Dokumente stehen für nicht-kommerzielle Zwecke in Lehre und Forschung sowie für die private Nutzung frei zur Verfügung. Einzelne Dateien oder Ausdrucke aus diesem Angebot können zusammen mit diesen Nutzungsbedingungen und den korrekten Herkunftsbezeichnungen weitergegeben werden.

Das Veröffentlichen von Bildern in Print- und Online-Publikationen ist nur mit vorheriger Genehmigung der Rechteinhaber erlaubt. Die systematische Speicherung von Teilen des elektronischen Angebots auf anderen Servern bedarf ebenfalls des schriftlichen Einverständnisses der Rechteinhaber.

## Haftungsausschluss

Alle Angaben erfolgen ohne Gewähr für Vollständigkeit oder Richtigkeit. Es wird keine Haftung übernommen für Schäden durch die Verwendung von Informationen aus diesem Online-Angebot oder durch das Fehlen von Informationen. Dies gilt auch für Inhalte Dritter, die über dieses Angebot zugänglich sind.

Ein Dienst der *ETH-Bibliothek* ETH Zürich, Rämistrasse 101, 8092 Zürich, Schweiz, www.library.ethz.ch

Witterungsbericht der schweizerischen meteorologischen Zentralanstalt. - Juni 1932.

in weichung with weichung in won der normalen in weichung in won der normalen in weichung in weich in weichung in weich	Datum      Feucht in % orm ader in % or % o	Höhe			Ten	Temperatur	in C°			Relative	Nieder	Niederschlags- menge	Bo		Zahl	der	Tage		
in %      mm      wetching wetching wither wither schlag      In %      Nieder schlag      Schlag      Chebel witter schlag      Nieder schlag      Schlag      Nebel witter schlag      Nebel sc	28.      8.2      7.      78      84      —18      62      12      —1      Neder-schlag      Schlag      Nieder-schlag      Schlag      Neder-schlag      Nebel        28.      8.8      7.      78      84      —18      62      12      —1      —1        28.      4.8      8.      83      153      32      66      16      —2      1        28.      4.8      8.      83      153      66      14      —3      —1        28.      8.4      7.      72      202      28      60      13      —9      2      1        28.      8.5      10.      88      192      —36      66      14      —9      3      —9        28.      8.6      7.      74      127      25      65      13      —9      3      —9        28.      9.4      9.      72      107      —10      50      17      4      —9        28.      10.0      9.      55 <th>liber Monats- weichung höchste</th> <th>Ab- weichung</th> <th></th> <th>höche</th> <th>-</th> <th></th> <th>Appliabel</th> <th>+</th> <th>Feuch- tigkeit</th> <th>1</th> <th>٠</th> <th>wölkung</th> <th></th> <th>mit</th> <th></th> <th></th> <th></th> <th></th>	liber Monats- weichung höchste	Ab- weichung		höche	-		Appliabel	+	Feuch- tigkeit	1	٠	wölkung		mit				
8.2    7.    78    84    —18    62    12    —    1    —    5    1      4.8    8.    83    153    32    66    16    —    2    1    6    1      6.0    7.    72    202    28    60    13    —    8    1    4    1    8    1    4    1    8    1    4    1    4    1    8    1    4	28.      8.2      7.      78      84      -18      62      12      -2      1      -6      1        28.      4.8      8.      153      32      66      16      -0      2      1      6      1        28.      6.0      7.      72      202      28      60      13      -0      3      -1      6      1        28.      8.4      7.      71      95      -39      66      14      -0      3      -1      4      1        28.      8.5      10.      88      192      35      61      18      -0      3      -1      4      1      4      1      4      1      4      1      4      1      4      1      4      1      4      1      4      1      4      1      4      1      4      1      4      1      4      1      4      1      4      1      4      1      4      1      4      1      4<	mittel von der normalen	von der normalen					anefillage	Datu	in %	E E	welchung von der normalen	% uı		Schnee	Ge- vitter		elle t	rübe
8.2    7.    78    84    —18    62    12    —    1    —    5    1      4.8    8.    83    153    32    66    16    —    2    1    6    1      6.0    7.    72    202    28    60    13    —    3    —    6    1    4	28.				(		-										_		
4.8    8.    83    153    32    66    16    —    2    1    6    1    6    1    6    1    6    1    6    1    6    1    6    1    6    1    6    1    6    1    6    1    6    1    6    1    4    1    4    1    4    1    1    1    1    6    1    1    3    1    4    1    4    1    4    1    4    1    4    1    4    1    4    1    4    1    8    8    1    2    1    6    1    4    1    1    4    1	28. 4.8 8. 83 153 32 66 16	15.6 - 0.5	0.5		28.	_	28.	8.5	7.	28	84	- 18	62	12	I		1	70	13
6.0    7.    72    202    28    60    13    —    3    —    6      8.4    7.    71    95    —    39    66    14    —    3    1    4    1      8.5    10.    88    192    35    61    18    —    3    1    4    1    4    1      7.4    7.    72    117    9    62    16    —    4    1    4    1    4    1      8.6    7.    74    127    25    65    13    —    8    1    2    1    2    1    2    1    8    1    2    1    2    1    2    1    2    1    1    1    2    1    1    1    1    1    2    1    4    1    4    1    1    4    1    1    4    1    1    4    1    1    4    1    1    4    1    1    4    1    1    4	28. 6.0 7. 72 202 28 60 13 — 3 — 6 1 1 4 1 2 2 2 2 8 8 60 13 4 2 5 1 4 1 1 4 1 1 4 1 1 4 1 1 4 1 1 4 1 1 4 1 1 4 1 1 4 1 1 4 1 1 4 1 1 4 1 1 4 1	11.7 - 1.5	- 1.5		22.6		28.	4.8	∞ <sup>i</sup>	83	153	35	99	16		0.1		9	14
8.4  7.  71  95  —39  66  14  —  3  1  4  1    8.5  10.  88  192  35  61  18  —  2  —  5  1    7.4  7.  72  117  9  62  16  —  4  1  4  1    8.6  7.  74  127  25  65  13  —  3  —  6    9.4  9.  72  53  —  25  65  13  —  8  1  2  1    8.8  7.  71  76  —  21  52  9  —  3  —  6    10.0  7.  80  107  —  10  50  17  —  3  —  6    8.3  8.  74  41  —  41  —  4  1  4  1    10.0  9.  55  31  —  13  5  1  6    8.3  8.  74  41  —  4  1  4  1  4  1    2.6  8.  73  65  —	28.      8.4      7.      71      95      —39      66      14      —      3      1      4      1        28.      8.5      10.      88      192      35      61      18      —      2      —      5      1      4 <td>13.4 - 1.2</td> <td>- 1.2</td> <td></td> <td>23.9</td> <td></td> <td>28.</td> <td>0.9</td> <td>7.</td> <td>7.5</td> <td>202</td> <td>88</td> <td>09</td> <td>13</td> <td>-</td> <td>က</td> <td>-</td> <td>9</td> <td>14</td>	13.4 - 1.2	- 1.2		23.9		28.	0.9	7.	7.5	202	88	09	13	-	က	-	9	14
8.5  10.  88  192  35  61  18  —  2  —  5    7.4  7.  117  9  62  16  —  4  1  4  1    8.6  7.  74  127  25  65  13  —  3  —  5    9.4  9.  72  53  —25  52  9  —  3  —  6    8.8  7.  71  76  —21  53  14  —  3  —  6    10.0  7.  80  107  —10  50  17  —  3  —  6    10.0  9.  55  31  —13  52  9  —  3  —  6    8.3  8.  74  41  —42  61  14  —  —  4  1    8.3  8.  76  159  —47  63  20  —  2  1  6    2.6  8.  73  65  —43  68  15  1  1  4  —  4    11.4  8.  67  286  94  50  12  6	192    35    61    18    —    2    —    5    117    9    62    16    —    4    1    4    1    4    1    4    1    4    1    4    1    4    1 <td< td=""><td>15.4 - 1.0</td><td>- 1.0</td><td>-1.0 27.6</td><td>27.6</td><td></td><td>28.</td><td>8.4</td><td>7.</td><td>71</td><td>95</td><td>- 39</td><td>99</td><td>14</td><td>1</td><td>က</td><td><b>—</b></td><td>4</td><td>12</td></td<>	15.4 - 1.0	- 1.0	-1.0 27.6	27.6		28.	8.4	7.	71	95	- 39	99	14	1	က	<b>—</b>	4	12
7.4    7.    72    117    9    62    16    —    4    1    1    4    1	117    9    62    16    —    4    1    4    1      127    25    65    13    —    3    1    2    1      53    —    25    9    —    3    —    6      76    —    21    6    9    —    3    —    6      107    —    10    50    17    —    3    —    5    1      31    —    10    1    —    3    —    5    1    6      31    —    10    1    —    2    1    6    6    1    1    1    6    1    1    6    1		-1.4		25.4		28.	8.5	10.	88	192	35	61	18	1	0.1	1	70	12
8.6    7.    74    127    25    65    13    —    3    1    2    1      9.4    9.    72    53    —25    52    9    —    3    —    6      8.8    7.    71    76    —21    53    14    —    3    —    6      10.0    7.    80    107    —10    50    17    —    3    —    6      10.0    9.    55    31    —13    52    9    —    2    1    6      8.3    8.    74    41    —42    61    14    —    —    4    1    6      8.3    8.    76    159    —47    63    20    —    2    1    6    1      -1.8    8.    63    239    —    6    63    17    4    —    11    4    1      -5.6    8.    79    168    —125    71    17    12    3    23    3    1	$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	14.7 - 0.9	-0.9		24.6		28.	7.4	7.	72	117	6	65	16		4		4	10
9.4    9.    72    53    -25    52    9    -    3    -    6      8.8    7.    71    76    -21    53    14    -    3    -    6      10.0    7.    80    107    -10    50    17    -    3    -    5      10.0    9.    55    31    -13    52    9    -    2    1    6      8.3    8.    74    41    -42    61    14    -    -    4    1    6      8.3    8.    76    159    -47    63    20    -    2    1    6    1      2.6    8.    73    65    -43    68    15    1	$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	15.5 - 1.0	-1.0	-1.0 26.2	26.2		28.	8.6	7	74	127	25	65	13	1	က	H	0.3	10
8.8    7.    71    76    —21    53    14    —    3    —    5      10.0    7.    80    107    —10    50    17    —    3    —    5      10.0    9.    55    31    —13    52    9    —    2    1    6      8.3    8.    74    41    —42    61    14    —    2    1    6      2.6    8.    76    159    —47    63    20    —    2    1    6      2.6    8.    73    65    —43    68    15    1    1    —    3    1      —1.8    8.    63    239    —    6    63    17    4    —    11    4    1      —5.6    8.    79    168    —125    71    17    12    3    23    3    1      11.4    8.    67    286    94    50    12    6    —    6    —    6    — <td><math display="block"> \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc</math></td> <td></td> <td>-0.2</td> <td></td> <td>27.0</td> <td></td> <td>28.</td> <td>9.4</td> <td>6</td> <td>72</td> <td>53</td> <td>- 25</td> <td>52</td> <td>6</td> <td> </td> <td>က</td> <td></td> <td>9</td> <td>7</td>	$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		-0.2		27.0		28.	9.4	6	72	53	- 25	52	6		က		9	7
10.0  7.  80  107  -10  50  17  -  3  -  5    10.0  9.  55  31  -13  52  9  -  2  1  6    8.3  8.  74  41  -42  61  14  -  -  4  1    3.2  8.  76  159  -47  63  20  -  2  1  6    2.6  8.  73  65  -43  68  15  1  1  -  3  1    -1.8  8.  63  239  -  6  63  17  4  -  11  4  1    -5.6  8.  79  168  -  125  71  17  12  3  23  3  1    11.4  8.  67  286  94  50  12  -  6  -  6  -  6	$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	15.7 - 0.5	0.5		24.9		28.	8.8	7.	71	92	-21	53	14	1	က	1	5	6
10.0  9.  55  31  —13  52  9  —  2  1  6    8.3  8.  74  41  —42  61  14  —  —  4  1    3.2  8.  76  159  —47  63  20  —  2  1  5  1    2.6  8.  73  65  —43  68  15  1  1  —  3  1    —1.8  8.  63  239  —  6  63  17  4  —  11  4  1    —5.6  8.  79  168  —125  71  17  12  3  23  3  1    11.4  8.  67  286  94  50  12  —  6  —  6  —  6	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	16.3 - 0.8	8.0	,	25.1		15.	10.0	7.	80	107	- 10	20	17		က		5	9
8.3    8.    74    41    -42    61    14    -    4    1      3.2    8.    76    159    -47    63    20    -    2    1    5    1      2.6    8.    73    65    -43    68    15    1    1    -    3    1      -1.8    8.    63    239    -    6    63    17    4    -    11    4    1      -5.6    8.    79    168    -125    71    17    12    3    23    3    1      11.4    8.    67    286    94    50    12    -    6    -    6    -    6	$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	17.2 - 0.5	0.5		28.0		28.	10.0	6	55	31	- 13	55	6		0.1	<b>—</b>	9	9
3.2  8.  76  159  -47  63  20  -  2  1  5  1  5  1    2.6  8.  73  65  -43  68  15  1  1  -  3  1    -1.8  8.  63  239  -  6  63  17  4  -  11  4  1    -5.6  8.  79  168  -  12  71  17  12  3  23  3  1    11.4  8.  67  286  94  50  12  -  6  -  6	$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	15.0 - 0.8	- 0.8		26.3		28.	8.3	σċ	74	41	<b>—</b> 45	61	14	-	-	-	4	12
2.6  8.  73  65  -43  68  15  1  1  -3  1    -1.8  8.  63  239  -6  63  17  4  -11  4  1    -5.6  8.  79  168  -125  71  17  12  3  23  3  1    11.4  8.  67  286  94  50  12  -  6  -  6	$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	11.4  -1.0	-1.0		22.7		28.	3.5	∞.	92	159	<b></b> 47	63	50		0.1	-	70	11
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	239 — 6 63 17 4 — 11 4 1 168 — 125 71 17 12 3 23 3 1 286 94 50 12 — 6 — 6 — 6 Chaux-de-Fonds 155, Bern 208, Genf 248,	9.0 - 0.6	9.0 —		50.6		28.	5.6	$\infty$	73	65	<b>—</b> 43	89	15	7	-	-	က	14
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	168 125  71  17  12  3  23  3  1    286  94  50  12   6   6    Chaux-de-Fonds 155, Bern 208, Genf 248,	7.0	9.0 —		15.5		28.	- 1.8	∞i	63	239	9	63	17	4	1	Ħ	4	11
11.4  8.  67  286  94  50  12  -  6  -  6	286 94 50 12 — 6 — 6 Chaux-de-Fonds 155, Bern 208, Genf 248,		- 0.4		11.6		28.	9.6	$\infty$	42	168	-125	71	17	12		23	က	15
	Chaux-de-Fonds 155, Bern 208, Genf	276 17.7 — 1.3 26.8	- 1.3		8.92		29.	11.4	œ.	29	586	94	20	12		9	1	9	5
	Chaux-de-Fonds 155, Bern 208, Genf																		