

Bauherr: Konrad Müller, Poschinger Hütte 5, 93471 Arnbruck

### Hydraulische Berechnung

Wasserkraftanlage:

1.) Bemessung des Feinrechens an der Ausleitung

Vorgaben:

lichte Stabweite = 15mm

max. Fließgeschwindigkeit durch den Rechen =

0,5 m/s 1900 l/s

max. Durchflußmenge gem. Turbinenleistung =

Rechenstäbe:

z.B. Flachstahl 50x8mm

Berechnung:

A erf. = erforderlicher lichter Querschnitt des Rechens

A ges. = erforderliche Gesamtfläche des Rechens

v max = max. Fließgeschwindigkeit Q max = max. Durchflußmenge

A erf. = Q max. / v max

 $A \, erf. = 1,90 \, m^3/s / 0,5 \, m/s =$ 

3,80 m<sup>2</sup>

 $A_{ges.} = 3,80 \text{ m}^2 / 15 \text{mm} * (15+8 \text{mm}) =$ 

5,83 m<sup>2</sup>

gewählt:

 $A_{gew} = 4,50 \text{ m} * 1,30 \text{ m} =$ 

 $5,85 \text{ m}^2 > A \text{ ges.}$ 

Größe des Feinrechens:

Im wasserrechtl. Verfahren geprüft

Amtl. Sachverständiger Wasserwirtschaftsamt

30/65

Degreenforf, den .

Dr. Schramm Oberregierungsrat Länge = 4,50 m

Höhe = 1,30 m

Gebrüft:

Der amtliche Sachverständige

genoun.

Wasserwirtschaftsamt

Dr. Schramm Oberregierungsrat

Deggendorf, 21.01.2011





Bauherr: Konrad Müller, Poschinger Hütte 5, 93471 Arnbruck

## Hydraulische Berechnung

Wasserkraftanlage:

## 2.) Berechnung der max. Fließgeschw. an der Einleitung

Vorgaben:	Mittelwasserabfluß, MQ = mittlerer Niedrigwasserabfluß, MNQ = Restwassermenge, Q <sub>R</sub> =	1200 l/s 400 l/s
	max. Durchflußmenge gem. Turbinenleistung, Q <sub>a</sub> =	100 l/s 1900 l/s
	Rohrquerschnitt an der Einleitung, Durchmesser =	1,40 m

Berechnung: A Einl. = Querschnittsfläche Einleitungsrohr

v max = max. Fließgeschwindigkeit v ø = mittlere Fließgeschwindigkeit

 $A_{Einl} = 0.70 \text{ m}^2 \times \pi = 1.54 \text{ m}^2$ 

 $v_{max} = Q_a / A_{Einl.}$ 

 $v \max = 1,90 \text{ m}^3/\text{s} / 1,54 \text{ m}^2 =$  1,23 m/s

Im wasserrechtl. Verfahren geprüft Amtl. Sachverständiger Wasserwirtschaftsamt

Deggendom, den ..

Dr. Schramm Oberregierungsrat

Deggendorf, 21.01.2011





Bauherr: Konrad Müller, Poschinger Hütte 5, 93471 Arnbruck

### Hydraulische Berechnung

Wasserkraftanlage:

## 3.) Berechnung der mittl. Fließgeschw. an der Einleitung

Vorgaben:Mittelwasserabfluß, MQ =<br/>mittlerer Niedrigwasserabfluß, MNQ =<br/>Restwassermenge,  $Q_R$  =<br/>max. Durchflußmenge gem. Turbinenleistung,  $Q_a$  =<br/>Rohrquerschnitt an der Einleitung, Durchmesser =1200 l/s<br/>100 l/s<br/>1900 l/s

Berechnung: A Einl = Querschnittsfläche Einleitungsrohr

v max = max. Fließgeschwindigkeit v Ø = mittlere Fließgeschwindigkeit

 $A_{Einl} = 0.70 \text{m}^2 * \pi = 1,54 \text{ m}^2$ 

 $v_{\varnothing} = (MQ - Q_R) / A_{Einl.}$ 

 $v_{\varnothing} = (1,20 \text{ m}^3/\text{s} - 0,10 \text{ m}^3/\text{s}) / 1,54 \text{ m}^2 =$  0,71 m/s

Im wasserrechtl. Verfahren geprüft Amtl. Sachverständiger Wasserwirtschaftsamt

Dr. Schramm Oberregierungsrat

Deggendorf, 21.01.2011





Bauherr: Konrad Müller, Poschinger Hütte 5, 93471 Ambruck

## Hydraulische Berechnung

Wasserkraftanlage:

## 3.) Berechnung der mittl. Fließgeschw. an der Einleitung

Berechnung: A Eint = Querschnittsfläche Einleitungsrohr

v max = max. Fließgeschwindigkeit v ø = mittlere Fließgeschwindigkeit

 $A_{Eint} = 0.70 \text{m}^2 \times \pi = 1.54 \text{ m}^2$ 

 $v_{\varnothing} = (MQ - Q_R) / A_{Einl.}$ 

 $v_{\varnothing} = (1.20 \text{ m}^3/\text{s} - 0.40 \text{ m}^3/\text{s}) / 1.54 \text{ m}^2 =$ 

0.52 m/s

Im wasserrechtl. Verfahren geprüft Amtl. Sachverständiger Wasserwirtschaftsamt

Solve

Oberregierungsrat

Deggendorf, 06.08.2012





Bauherr: Konrad Müller, Poschinger Hütte 5, 93471 Arnbruck

### Hydraulische Berechnung

Variante A: 100% des verbleibenden Restwassers werden über das bestehende Mühlenwasserrad geleitet

7.) Berechnung der Schützöffnung

Berechnung gem. Schneider Bautabellen für Ingenieure, 19. Auflage Kapitel 3.6.10 c) Vollkommener Ausfluss unter Schütz

Vorgaben:	Mittelwasserabfluß, MQ =	1200 l/s

mittlerer Niedrigwasserabfluß, MNQ = 400 l/s Restwassermenge über Fischtreppe, MNQ\*5/12= 167 l/s ergänzende Restwassermenge, Q $_{\rm erf.}$ = 233 l/s Wasserspiegel = 500,44 m üNN Einlaufsohle Mühlrad = 499,62 m üNN Stauhöhe h = 0.82 m

Stauhöhe h = 0.82 mBreite des Schützes, b = 1.05 m

Berechnung:  $Q = \mu * a * b * \sqrt{(2g * h)}$ 

μ = Abflußbeiwert für senkrechte scharfkantige Schütz

a =Öffnungshöhe des Schütz0,091 mg =Erdbeschleunigung9,81 m/s²

Abflußbeiwert gemäß Tabelle (Schneider Bautabellen):

h/a = 0.82/0.091 = 9.0 0.61

erforderliche Schützöffnungshöhe:

h >= 0.091 m

Zur Erreichung der erforderlichen Restwassermenge ergeben sich keine planerischen Änderungen der Ausleitungsstelle und der Schützanlagen.

Deggendorf, 07.08.2012



Im wasserrechtl. Verfahren geprüft Amtl. Sachverständiger Wasserwirtschaftsamt

Deggendorf, den 30/05/13

Dr. Schramm Oberregierungsrat



Bauherr: Konrad Müller, Poschinger Hütte 5, 93471 Arnbruck

### Hydraulische Berechnung

Variante B: 100% des verbleibenden Restwassers werden über das bestehende Sägewasserrad geleitet

Berechnung der Schützöffnung 8.)

> Berechnung gem. Schneider Bautabellen für Ingenieure, 19. Auflage Kapitel 3.6.10 c) Vollkommener Ausfluss unter Schütz

Vorgaben:	Mittelwasserabfluß	MO =	1200 l/s
Volgaboli.	MILLOWASSOCIASIAIS	IVICK	1200 113

mittlerer Niedrigwasserabfluß, MNQ =		
Restwassermenge über Fischtreppe, MNQ*5/12=	167 l/s	
ergänzende Restwassermenge, Q <sub>erf.</sub> =	233 l/s	
Wasserspiegel = 500,44	m üNN	
Einlaufsohle Sägewasserrad = 499,58	3 m üNN	
Stauhöhe h =	0,86 m	

Breite des Schützes, b = 1,40 m

Berechnung:  $Q = \mu * a * b * \sqrt{(2g * h)}$ 

μ = Abflußbeiwert für senkrechte scharfkantige Schütz

a = Öffnungshöhe des Schütz 0,064 m g = Erdbeschleunigung 9,81 m/s<sup>2</sup>

Abflußbeiwert gemäß Tabelle (Schneider Bautabellen):

h/a = 0.86/0.064 = 13.40,636

 $Q = \mu * a * b * \sqrt{2q * h}$  $Q = 0.636 * 0.064 * 1.40 * \sqrt{(2*9.81 * 0.86)}$ 

0,234 m³/s  $Q >= Q_{erf.}!$ 

erforderliche Schützöffnungshöhe:

h >= 0.064 m

Zur Erreichung der erforderlichen Restwassermenge ergeben sich keine planerischen Änderungen der Ausleitungsstelle und der Schützanlagen.

Deggendorf, 07.08.2012



Im wasserrechtl. Verfahren geprüft Amtl. Sachverständiger Wasserwirtschaftsamt

Oberregierungsrat



Bauherr: Konrad Müller, Poschinger Hütte 5, 93471 Arnbruck

### Hydraulische Berechnung

Variante C: 50% des verbleibenden Restwassers werden über das bestehende Mühlenwasserrad geleitet

9.) Berechnung der Schützöffnung

> Berechnung gem. Schneider Bautabellen für Ingenieure, 19. Auflage Kapitel 3.6.10 c) Vollkommener Ausfluss unter Schütz

Vorgaben:	Mittelwasserabfluß, MQ =	1200 l/s

mittlerer Niedrigwasserabfluß, MNQ =		400 l/s
Restwassermenge über Fischtreppe, MNQ*5/1	2=	167 l/s
ergänzende Restwassermenge, Q <sub>erf.</sub> =		233 l/s
Wasserspiegel =	500,44	m üNN
Einlaufsohle Mühlrad =	499,62	m üNN
Stauhöhe h =		0,82 m

Breite des Schützes, b = 1.05 m

 $Q = \mu * a * b * \sqrt{(2g * h)}$ Berechnung:

μ = Abflußbeiwert für senkrechte scharfkantige Schütz

a = Öffnungshöhe des Schütz 0,042 m g = Erdbeschleunigung 9,81 m/s<sup>2</sup>

Abflußbeiwert gemäß Tabelle (Schneider Bautabellen):

h/a = 0.82/0.042 = 19.50,67

 $Q = \mu * a * b * \sqrt{2g * h}$  $Q = 0.67 * 0.042 * 1.05 * \sqrt{(2*9.81 * 0.82)}$ 

0,118 m3/s Q >= 50% Qert. !

erforderliche Schützöffnungshöhe:

h >= 0.042 m

Die restlichen 50% des verbleibenden Restwassers werden über das bestehende Sägewasserrad geleitet.

Deggendorf, 07.08.2012



Im wasserrechtl. Verfahren geprüft Amtl. Sachverständiger Wasserwirtschaftsamt

Oberregierungsrat



Bauherr: Konrad Müller, Poschinger Hütte 5, 93471 Arnbruck

### Hydraulische Berechnung

Variante C: 50% des verbleibenden Restwassers werden über das bestehende Sägewasserrad geleitet

10.) Berechnung der Schützöffnung

Berechnung gem. Schneider Bautabellen für Ingenieure, 19. Auflage Kapitel 3.6.10 c) Vollkommener Ausfluss unter Schütz

	,	
Vorgaben:	Mittelwasserabfluß, MQ =	1200 l/s

COMMISSION CONTRACTOR OF CONTRACTOR CONTRACT	
mittlerer Niedrigwasserabfluß, MNQ =	400 l/s
Restwassermenge über Fischtreppe, MNQ*5/12=	167 l/s
ergänzende Restwassermenge, Q <sub>erf.</sub> =	233 l/s
Wasserspiegel = 500	,44 m üNN
Einlaufsohle Mühlrad = 499	,58 m üNN
Stauhöhe h =	0.86 m

Stauhöhe h = 0,86 m
Breite des Schützes, b = 1,40 m

Berechnung: 
$$Q = \mu * a * b * \sqrt{(2g * h)}$$

μ = Abflußbeiwert für senkrechte scharfkantige Schütz

a = Öffnungshöhe des Schütz0,028 mg = Erdbeschleunigung9,81 m/s²

Abflußbeiwert gemäß Tabelle (Schneider Bautabellen):

Q = 
$$\mu$$
 \* a \* b \*  $\sqrt{(2g * h)}$   
Q = 0,74 \* 0,028 \* 1,40 \*  $\sqrt{(2*9,81*0,86)}$   
Q >= 50% Q<sub>eff</sub> !

#### erforderliche Schützöffnungshöhe:

h >= 0,028 m

Die restlichen 50% des verbleibenden Restwassers werden über das bestehende Mühlenwasserrad geleitet.

Deggendorf, 07.08.2012



Im wasserrechtl. Verfahren geprüft Amtl. Sachverständiger Wasserwirtschaftsamt

Dr. Schramm Oberregierungsrat

## "AMIANTIT



Amitech Germany GmbH Am Fuchsloch 19 04720 Mochau, OT Großsteinbach ( bei Döbeln / Sachsen )

Telefon: ++ 49 (0) 3431 7182 - 0

Dawin:

07.05.2009 Jochen Auer

Ceolatsleiter: Michil:

0174-9077771

0911-2527953 0911-2527952

Es liegen folgende Ausgangsdaten vor:

Wassermenge:

Q = 1600 - 1900 l/s max.

Fallhöhe:

h = 10 m

Leitungslänge:

L = 251 mtr

Berechnungsgrundlage:

1600 l/s

Nennweite

DN 1200

1600 l/s 1900 l/s DN 1300 DN 1300

Fließgeschwindigkeit v Verlustgefälle J

1,44 m/s 1,71 m/s1,04 m/km 1,44 m/km 0,36

1,23 m/s1,46 m/s 0.71 m/km0.97 m/km

Druckverlust hv m/ws

0,26 0,0256

0,18 0,0175 0,24 0,0239

Berechnungsgrundlage:

Hy/bar

1600 l/s

1900 l/s

0,0355

1900 l/s

DN 1200

Nennweite

DN 1400

DN 1400

Fließgeschwindigkeit v

1,06 m/s

1,26 m/s

Verlustgefälle J

0.49 m/km0.12

14.06.2010

0.68 m/km

Druckverlust hv m/ws Hy/bar

0,0121

0,17 0,0167

Mit freundlichen Grüßen

Amitech Germany EmbH

Konrad Müller

Zimmerei - Treppenbau Poschinger Hütte 5 • Tel. 09945/2500

93471 Arnbruck

	nterschritter othbach/Böb		Hauptwerte Rothbach/Böbrachmühle
Unter-schreitungs-	Abfluss Pegel Lohberg/weisser Regen	Abfluss Rothbach/Böbra chmühle	MQ: 1,2 m³/s MNQ: 0,4 m³/s
	0,28	0,2968	HQ100: 50 m <sup>3</sup> /s
15			*.
30	0,48	0,5088	li l
60		0,6042	Vertrauensbereich 20 %
90		0,6996	
120		0,7844	
150	0,83	0,8798	4
183		0,9964	
210		1,1342	
240		1,3144	
270		1,5688	
300		1,9398	
330	-	2,5652	
350		3,5616	
357	-	4,4944	
360		5,3424	
362		6,2646	
364	8,11	8,5966	

