Informationen für die Landwirtschaftsberatung in Baden-Württemberg H. 6, 1991, (49 - 62)

Ministerium für Ländlichen Raum, Ernährung, Landwirtschaft u. Forsten Baden-Württemberg

346

# Probleme einer umweltverträglichen Nährstoffversorgung am Beispiel der Stickstoffdüngung

### - Ammoniak-Emission

Prof. Dr. N. Claassen, Institut für Pflanzenernährung

#### Einleitung

In den letzten Jahrzehnten ist mit der Intensivierung der Landwirtschaft auch die N-Düngung stark erhöht worden. Diese erhöhte N-Düngung ist oft über den N-Bedarf der Pflanzen hinausgegangen, je nach Betriebssystem in unterschiedlichem Ausmaß (Tab. 1).

Tabelle 1. Stickstoff-Bilanzen für verschiedene Betriebssysteme - kg N/ha landw. genutzte Fläche - (Bach, 1987)

	- Betriebssystem -						
Bilanzgröße	Marktfrucht	Futterbau	Veredelung				
N-Zufuhr							
<ul><li>Mineraldünger</li><li>wirtschaftseig.</li></ul>	135	100	114				
Dünger		115	192				
· Niederschlag	20	20	20				
Summe Zufuhr	155	235	326				
N-Entzug	,						
· Erntesubstanz	114	135	119				
N-Überschuß	+41	+100	+207				

Die Ergebnisse zeigen, daß mit zunehmendem Einsatz von wirtschaftseigenen Düngern der N-Überschuß nahezu in gleicher Größenordnung von 40 auf 200 kg/ha zunimmt. Dieser N-Überschuß kann drei Wege gehen: 1) im Boden als organischer N verbleiben, was langfristig aber nur begrenzt möglich ist, 2) durch Auswaschung im wesentlichen als Nitrat, in tiefere Schichten und zuletzt in das Grundwasser eingetragen werden und 3) gasförmig in die Atmosphäre abgegeben werden. Letzteres entweder

nach Denitrifikation von Nitrat zu  $\rm N_2$  oder  $\rm NO_X$  oder als Ammoniak (NH $_3$ ) aus NH $_4$ -haltigen Düngemitteln. Die NH $_3$ -Emission erfolgt größtenteils bei der Ausbringung dieser Düngemittel und dies verstärkt bei den wirtschaftseigenen Düngern Fest- oder Flüssigmist.

Isermann (1996) errechnet für die BRD bei einem mittleren N-Einsatz von 218 kg/ha einen Überschuß von 167 kg/ha, der zu 26 %, also 44 kg/ha als NH3 emittiert wird. Die NH3-Emission bedeutet nicht nur einen ökonomischen Verlust für den Landwirt, sondern stellt gleichzeitig eine Belastung der Umwelt dar, insbesondere für Naturstandorte und Waldökosysteme, wo es zu bedenklich hohen N-Einträgen kommen kann.

Im Folgenden werde ich mich auf die  $\mathrm{NH_3}$ -Verluste bei der Ausbringung von Flüssigmist konzentrieren, die Ursachen aufzeigen und einen Schätzrahmen vorstellen, mit dem die  $\mathrm{NH_3}$ -Verluste abgeschätzt werden können.

## Ausmaß der NH3-Verluste bei Flüssigmistausbringung

Die  $\mathrm{NH_3}$ -Emission von einer begüllten Fläche kann man aus dem Produkt von  $\mathrm{NH_3}$ -Konzentration der Luft und Windgeschwindigkeit ermitteln. Hierzu wird im Zentrum der Fläche ein Mast aufgestellt an dem in verschiedenen Höhen die  $\mathrm{NH_3}$ -Konzentration der Luft und die Windgeschwindigkeit gemessen werden. So ist es möglich, den zeitlichen Ablauf der  $\mathrm{NH_3}$ -Emission zu verfolgen wie in Abb. 1 und 2 dargestellt.

Abbildung 1A zeigt, daß die NH $_3$ -Freisetzungsrate (kg N/ha\*h) anfänglich sehr hoch ist. In der ersten Stunde verflüchtigen sich bereits 12 kg von den insgesamt applizierten 72 kg NH $_4$ -N. Danach geht die NH $_3$ -Verflüchtigung rasch zurück. Nach 5 Stunden erfolgte eine Einarbeitung der Gülle, womit die NH $_3$ -Emission unterbunden wurde. Bis zu diesem Zeitpunkt waren aber bereits nahezu 50 % des applizierten NH $_4$ -N verloren gegangen (Abb. 1B).

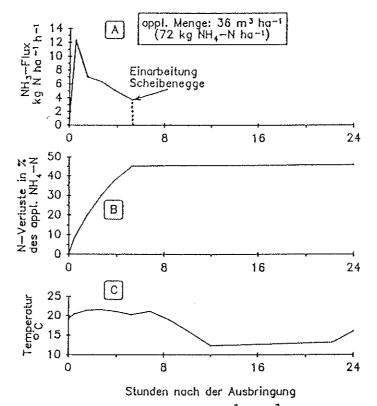


Abbildung 1A:  $NH_3$ -Fluxrate (kg  $ha^{-1}$   $h^{-1}$ ) nach Ausbringung von Rinderflüssigmist auf Sommergerstenstoppel (Stroh abgefahren); 24.8.-28.8.1988 (Versuch I).

1B: Kumulative  $NH_3$ -Verlustkurve (in Prozent des ausgebrachten  $NH_4$ -N).

1C: Temperaturverlauf in 'C.

Auch Abb. 2A zeigt, daß die höchsten Verlustraten am Anfang auftreten. Der erneute Anstieg nach vier Stunden ist wahrscheinlich auf einen Temperaturanstieg zurückzuführen. Durch ein Regenereignis nach neun Stunden kommt die NH $_3$ -Emission zum Erliegen, aber bis zu diesem Zeitpunkt waren bereits 60 % des applizierten NH $_4$ -N verloren gegangen. Wenn keine Einarbeitung erfolgt oder kein Regen fällt, kann sich die NH $_3$ -Emission über Tage hinziehen, insbesondere bei niedrigen Temperaturen, bei denen der absolute NH $_3$ -Flux zwar gering ist, dann aber kumulativ auch hohe Werte erreichen kann (Horlacher und Marschner, 1990).

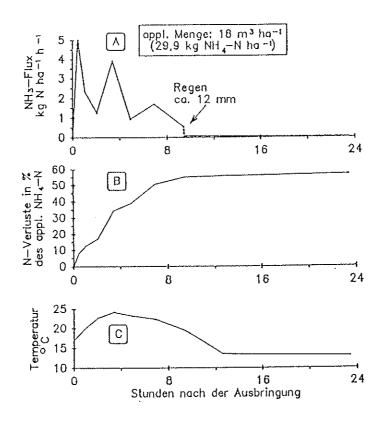


Abbildung 2A:  $NH_3$ -Fluxrate (kg ha<sup>-1</sup> h<sup>-1</sup>) nach Ausbringung von Rinderflüssigmist auf Sommergerste (Höhe ca. 10 cm); 9.5.-10.5.1989 (Versuch 2).

2B:. Kumulative  $NH_3$ -Verlustkurve (in Prozent des ausgebrachten  $NH_4$ -N).

2C: Temperaturverlauf in 'C.

Den Einfluß der Temperatur auf die NH<sub>3</sub>-Emission von einer Rinder-und einer Schweinegülle im Modellversuch zeigt Abb. 3 Daraus geht hervor, daß mit steigender Temperatur die NH<sub>3</sub>-Emission stark zunimmt. Die wesentlich geringeren NH<sub>3</sub>-Verluste der Schweinegülle sind wahrscheinlich auf deren besseres Fließverhalten zurückzuführen. Der geringere Trockensubstanzgehalt erhöht die Fließfähigkeit und Schweinegülle hat gegenüber Rindergülle ohnehin ein besseres Fließverhalten (s. Tab. 3).

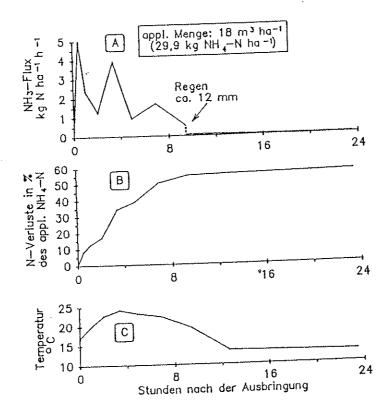
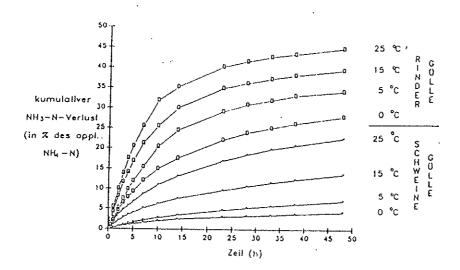


Abbildung 2A:  $NH_3$ -Fluxrate (kg ha<sup>-1</sup> h<sup>-1</sup>) nach Ausbringung von Rinderflüssigmist auf Sommergerste (Höhe ca. 10 cm); 9.5.-10.5.1989 (Versuch 2).

2B:. Kumulative  $NH_3$ -Verlustkurve (in Prozent des ausgebrachten  $NH_4$ -N).

2C: Temperaturverlauf in 'C.

Den Einfluß der Temperatur auf die NH3-Emission von einer Rinder-und einer Schweinegülle im Modellversuch zeigt Abb. 3 Daraus geht hervor, daß mit steigender Temperatur die NH3-Emission stark zunimmt. Die wesentlich geringeren NH3-Verluste der Schweinegülle sind wahrscheinlich auf deren besseres Fließverhalten zurückzuführen. Der geringere Trockensubstanzgehalt erhöht die Fließfähigkeit und Schweinegülle hat gegenüber Rindergülle ohnehin ein besseres Fließverhalten (s. Tab. 3).



**Abbildung 3:** Einfluß der Temperatur auf die NH<sub>3</sub>-Verluste von Rindergülle (pH 8,1, TS. 8%, NH<sub>4</sub>-N 2,2 kg/m<sup>3</sup>) und Schweinegülle (pH 7,5, TS. 3,9%, NH<sub>4</sub>-N 3,5 kg/m<sup>3</sup>). Die applizierte Güllemenge entsprach 35 m<sup>3</sup>/ha. Lehmboden, pH (CaCl<sub>2</sub>) 7,5. Döhler, 1990.

In Tabelle 2 sind Ergebnisse aus 6 Untersuchungen zusammengestellt, die unter sehr unterschiedlichen Bedingungen durchgeführt wurden. Daraus wird deutlich, daß die NH3-Verluste bei Einarbeitung sehr gering, aber bei ungünstigen Bedingungen nahezu 100%ig sind.

Tabelle 2. Ammoniak-Verluste nach Gülleausbringung im Freiland. RG = Rindergülle, SG = Schweingülle (aus Aldag, 1989)

Variante Termin	NH3-Verluste nach 48 h (in % des appliz.NH4-N)	Temperatur - Wetter Boden			
RG, Strohstoppel mit Strohhäcksel. September 86	95 (nach 24 h)	10-20°C, heiter bis wolkenlos, Stroh- decke behindert Gülleinfiltration			
SG, Strohstoppel und Strohhäcksel September 87	57	12-25°C, heiter bis wolkig wechselnd, starker Wind, Strohdecke behindert Gülleinfiltration			
RG, gepflügter Boden April 87	23 (nach 36 h)	3-16°C, wechselnd wolkig, feuchter, fast nasser Boden			
RG, gepflügter Boden, mit Egge eingearbeitet April 87	6	7-14°C (1.Tag) 0-20°C (2.Tag) bedeckt, am 2. Tag heiter, feuchter,fast nasser Boden			
SG (7.4 % TS) Grünland September 87	52	11-21°C, bedeckt, Regen 10 h nach der Ausbringung Boden feucht, Grünlandvegetation behindert Gülleinfiltration.			
RG (6.3 % TS) Grünland November 87	33	-3 bis +5°C, bedeckt, nachts klar und kalt, starker Wind, Boden wassergesättigt			

## <u>Ursachen der NH3-Verluste</u>

pH-Wert der Gülle. Der N-Gehalt von Gülle (2-15 kg/m³) besteht im Mittel zu 50 % aus NH $_4$ -N (Schwankungsbreite 30 bis 90 %) (Vetter und Steffens, 1986). Dieser NH $_4$ -N steht im Gleichgewicht mit NH $_3$ -N, der jeweilige Anteil ist pH-abhängig (Abb. 4) und verschiebt sich zum NH $_3$  mit steigender Temperatur.

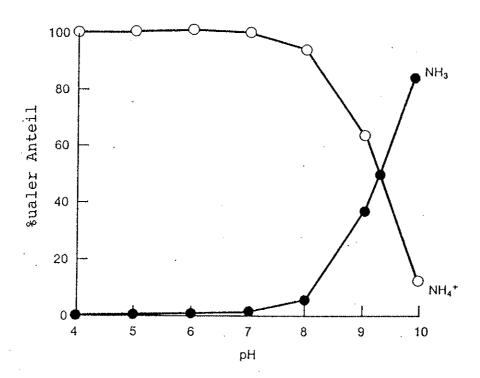


Abbildung 4: Der Einfluß des pH-Wertes auf die Verteilung von Ammoniak zu Ammonium in der Lösung (aus Aldag, 1989).

Oberhalb pH 7 aber insbesondere oberhalb pH 8 steigt der  $\mathrm{NH_3}$ -Anteil stark an und damit die Fraktion, die gasförmig entweichen kann. Der pH-Wert der Gülle liegt meist zwischen 7 und 8, kann aber bei der Ausbringung durch Freisetzung des angereicherten  $\mathrm{CO_2}$  deutlich ansteigen. Aldag (1989) berichtet von einem Anstieg des pH-Wertes von 7,5 auf 8,2 bis 8,5. Durch die Verdunstung des Wassers steigt die  $\mathrm{NH_3}$ -Konzentration weiter an bis die Löslichkeit überschritten ist und das  $\mathrm{NH_3}$  ausgast. Hier spielt die Temperatur eine wichtige Rolle.

Infiltration in den Boden. Der Kontakt der Gülle mit dem Boden ist maßgeblich für die Höhe der  $\mathrm{NH_3}$ -Verluste. Sobald die Gülle in engen Kontakt mit den Bodenteilchen tritt, sei es durch Einarbeitung oder Infiltration, wird der  $\mathrm{NH_4}$ -N gebunden und eine  $\mathrm{NH_3}$ -Emission nahezu ausgeschlossen wie Abb. 5 veranschaulicht.

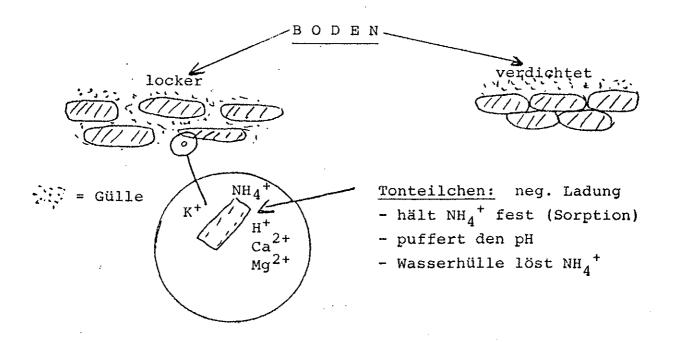


Abbildung 5: Infiltration von Gülle in den Boden.

Die Infiltration ist abhängig von den Fließeigenschaften der Gülle und der Beschaffenheit des Bodens (Verdichtung, Rauhigkeit, sowie Bodenbedeckung durch Pflanzen oder Ernterückstände).

Die Fließeigenschaften sind sehr stark von dem Trockensubstanzgehalt und der Tierart abhängig (Tab. 3).

Tabelle 3. Fließgrenzen bei unterschiedlichen Rinder- und Schweinegüllen sowie Hühnerkot (aus Vetter und Steffens, 1986)

Tierart	Trockensubstanzgehalt	Fließgrenze kp/m²		
Rinder	13,8 8,2 4,3	6,40 0,40 0,03		
Schweine	17,4 10,7 7,4	6,80 0,14 0,02		
Hühner	18,5 15,6 13,8	7,60 2,80 1,30		

Ein geringer Trockensubstanzgehalt führt zu besseren Fließeigenschaften und damit zu einer höheren Infiltration. So können die  $\mathrm{NH_3}$ -Verluste durch Beimischung von Wasser effektiv verringert werden (Bendert et al., 1988).

Rindergülle hat bei gleichem Trockensubstanzgehalt höhere Fließgrenzen als Schweine- oder Hühnergülle, was zu einer geringeren Infiltration und, wie bereits gezeigt, zu deutlich höheren  $\mathrm{NH_3}\text{-Verlusten}$  führt.

Tabelle 4 faßt die Größen und Eigenschaften zusammen, die die Infiltrtion beeinflussen. Es sei besonders darauf hingewiesen, daß ein Pflanzenbestand oder Ernterückstände den Kontakt der Gülle mit der Bodenoberfläche behindern und dadurch die Infiltration stark einschränkt. Bei in Reihen angebauten Kulturen kann man dieses Problem oder Behinderung umgehen

Tabelle 4. Schätzskala für die Infiltration von Flüssigmist

in the second	
Infiltration	Beispiel (Ausbringung von Flüssigmist)
gering	auf Getreidestoppel (trockener, verdichteter Boden und/oder Strohhäcksel); Flüssigmist mit sehr hohem Trockensubstanzgehalt; auf stark verdichteten, wassergesättigtem Boden.
mittel	nicht verdichteter Boden und Flüssigmist mit mittleren Trockensubstanzgehalt
hoch	bearbeiteter Boden mit viel Grobporen, z.B. gepflügt; lockerer Boden und Flüssigmist mit geringem Trockensubstanzgehalt

indem Gülle mit Schleppschläuchen ausgebracht wird. Die effektivste Art, die Gülle mit den Bodenteilchen in Kontakt zu bringen, ist die Einarbeitung oder die Anwendung des Gülledrills.

### Schätzrahmen zur Beurteilung der NH3-Verluste

Aus den oben aufgeführten im allgemeinen bekannten Zusammenhängen und einer größeren Anzahl von Flüssigmist-Versuchen im Feld haben Horlacher und Marschner (1990) einen Schätzrahmen entwickelt, mit dem die Ammoniakverluste nach Ausbringung von Rinderflüssigmist geschätzt werden können

In diesen Schätzrahmen (Tab.5) gehen die wichtigsten Faktoren: Infiltration, Temperatur, Zeit, Niederschlag und Einarbeitung ein. Er wurde auf lehmigen Böden mit betriebsüblichen Aufwandmengen von 10-50 m³/ha entwickelt und geht von folgenden Annahmen aus:

- Jedem Bereich der Tagesdurchschnittstemperaturen nach der Ausbringung wird in Abhängigkeit von der Infiltrationsrate ein maximal möglicher Gesamtverlust an NH<sub>3</sub> zugeordnet.
- 2. Der Verlauf der  $\mathrm{NH_3}$ -Gesamtverluste als Funktion der Zeit ist für jeden Temperaturbereich unterschiedlich, jedoch unabhängig von der Infiltrationsrate.
- 3. Eventuell auftretende Niederschläge nach der Ausbringung werden mit einem von der Höhe der Niederschläge und dem Temperaturniveau abhängigen Korrekturfaktor bewertet. Der Korrekturfaktor bezieht sich nur auf den bis zu diesem Zeitpunkt noch nicht freigesetzten NH<sub>4</sub>-Stickstoff.
- 4. Eine Einarbeitung wird mit der Beendigung der NH3-Freisetzung gleichgesetzt und es erfolgt keine weitere Bewertung. Dies gilt jedoch nur für solche Maßnahmen, die einen ausreichenden Einarbeitungserfolg gewährleisten.

Tabelle 5 Schätzrahmen für die NH3-Verluste bei Rinderflüssigmistausbringung und Beispiele zur Berechnung der Verluste.

			Pote	ntie	ller	Gesa	mtve	rlust	in x	7		
			Infiltration							7		
			• C		gering		mittel		hoch	7		
			0- 5		30		22		15	]		
		5-10		10	45		35		25			
	10-15			15	70		55		40			
	15-20			20	90 75 '		5 '	55				
									~~~			
	Zeitfaktor											
•c	1h	2h	4h	8h	12h	1d	2d	3d	4d	5d	8d	12d
0- 5	.04	.0	7 . 10	. 15	.19	. 25	.35	.45	.54	.60	. 80	1.00
5-10	.06	. 10	.14	.20	.25	. 35	.50	.65	. 73	. 85	1.00	
10-15	. 15	. 25	. 35	.50	.60	. 73	.83	.92	1.00			
15-20	. 20	. 30	. 45	. 65	.75	.85	. 95	1.00				
		,				1						
•					Reg	enfa	akto	r				
					Nie	ders	sch1	ag (mn	1)			
		°C			0-2	2-	-5	5-10	>10	] "		
			0- 5		.30		15	.05	0			
			5-10		.40	1.4	20	.10	0			
			10~15		.60	1.4	10	. 20	0			
			15-2	0	.80		0	.30	0			
	Gesamtverlust											

```
Beispiel 1: Ausbringung von Flüssigmist auf Getreidestoppel (Infiltration = gering).

Durchschnittstemperatur nach Ausbringung 10-15 °C,
Niederschlag ca. 12 h nach Ausbringung (4 mm)
potentieller Gesamtverlust: 70 x
Verlust bis zum Beginn des
Niederschlags
                                     : potent. Gesamtyerlust * Zeitfaktor
                                                                                                            70 * 0,5 =42,0 %
weiterer Verlust nach dem
Regen (nach 12 h): *verbleibendes Verlustpotential * Regenfaktor
                                                                                                            28 × 0,4 =11,2 ×
   verbl. Verlustpotential = (pot.Gesamtverlust - Verlust bis zum Regen)
(70 x - 42 x = 28 x)
Der wahrscheinlich zu erwartende NH3-Verlust in Prozent des ausgebrachten NH4-N beträgt 53 \pmb{x}.
Beispiel 2: Ausbringung von Flüssigmist auf Getreidestoppel (Infiltration = gering),

Durchschnittstemperatur nach Ausbringung 15-20 °C,

Einarbeitung ca. 2 h nach Ausbringung (z.B. Scheibenegge)
potentialler Gesamtverlust: 90 x
Verlust bis zum Beginn der
Einarbeitung : potent. Gesamtve
nach Einarbeitung Verlust vernachlässigbar :
                                     : potent. Gesamtverlust * Zeitfaktor
                                                                                                          90 * 0,3 = 27,0 ×
                                                                                                                          27.0 X
Der wahrscheinlich zu erwartende NH1-Verlust in Prozent
des ausgebrachten NH4-N beträgt 27 % .
```

Der Schätzrahmen soll dazu dienen, die möglichen NH<sub>3</sub>-Verluste zu bewerten aber nicht mit dem Ziel, wenn diese sehr hoch sind, wie im Beispiel 1, die auszubringende Güllemenge zu erhöhen um damit eine vorgegebene N-Menge in den Boden zu bekommen. In solchen Situationen soll der Schätzrahmen eine Entscheidungshilfe liefern um erstens zu erkennen, daß die Bedingungen für eine Flüssigmistausbringung ungeeignet sind und zweitens mit welchen Maßnahmen die NH<sub>3</sub>-Verluste minimiert werden können.

Die vorgestellten Ergebnisse haben deutlich gemacht, daß die  $\mathrm{NH_3}\text{-Verluste}$  bei der Ausbringung von Flüssigmist ein Ausmaß erreichen können, das weder ökonomisch noch ökologisch vertretbar ist. Die Bedingungen, die zu solchen  $\mathrm{NH_3}\text{-Verlusten}$  führen, sind aber ausreichend bekannt, und vom Landwirt beeinflußbar, so daß die  $\mathrm{NH_3}\text{-Emission}$  auf ein vetretbares Maß erniedrigt werden kann.

#### Literaturverzeichnis

- Aldag, R. (1989): Stickstoffbilanz und -bewirtschaftung, Ammoniakverluste nach der Gülleausbringung. <u>In</u> Stickstoff-Bilanz, Ein Baustein guter landwirtschaftlicher
  Praxis. Industrieverband Agrar e.V., Hrsg. Frankfurt (M).
- Bach, M. (1987): Die potentielle Nitrat-Belastung des Sickerwassers durch die Landwirtschaft in der Bundesrepublik Deutschland. Göttinger Bodenkundl. Berichte <u>93</u>
- Bendert, H., Döhler, H., Aldag, R. (1988): Ammoniak-Freisetzung aus mit Wasser verdünnter Rindergülle im Modellversuch. VDLUFA-Schriftenreihe 28, 1355-1364, Kongreßband
- Döhler, H. (1990): Ammoniakverluste nach der Flüssigmistausbringung - Erfassung und Minderungsmöglichkeiten. <u>In</u> Ammoniak in der Umwelt. Hrsg. KTBL, Darmstadt-Kranichstein
- Horlacher, D., Marschner, H. (1990). Schätzrahmen zur Beurteilung von Ammoniakverlusten nach Ausbringung von Rinder-

- flüssigmist. Z. Pflanzenernähr.Bodenk. 153, 107-115
- Isermann, K. (1990): Ammoniakemissionen der Landwirtschaft als Bestandteil ihrer Stoffbilanz und Lösungsansätze zur Minderung. <u>In</u> Ammoniak in der Umwelt. Hrsg.: KTBL, Darmstadt-Kranichstein
- Vetter, H., Steffens, G. (1986): Wirtschaftseigne Düngung: umweltschonend-bodenpflegend-wirtschaftlich. DLG-Verlag, Frankfurt (M), München