# 부록

울산의대 임상약리학과/마취통증의학과 교수 노규정

# 목차

부록 1. 잔차법(method of residuals)	3
부록 2. 단회정주 후 약물의 일부가 일차역학에 의하여 소변으로 배설되는 일구획 역	약동학
모형에서, 시간에 따르는 소변 약물량 함수 계산	6
부록 $3$ . 흡수가 시간 지연( $t_{lag}$ )이 있는 일차역학을 따르고, 약물의 일부가 일차역학에 $2$	의하여
소변으로 배설되는 일구획 약동학 모형에서, 시간에 따르는 소변 약물량 함수 계산	8
부록 4. Michaelis-Menten 공식	10
부록 5. 단백질 결합 모델 식의 유도	13
부록 6. 가역적, 경쟁적 길항제의 작용과 Cheng-Prusoff 식의 유도	15
부록 $7$ . 반응의 생성과 소실에 작용하는 서로 다른 $S(C)$ 와 $I(C)$ 함수에 의하여 최대점이 이	동하는
현상에 대한 분석	16
부록 8. 반구획성 모형(semicompartmental modeling)	24

#### 부록 1. 잔차법(method of residuals)1

흡수 및 제거가 일차역학을 따르는 경구약물의 혈장농도는 다음과 같다.

$$\begin{aligned} &Cp(t) = \frac{k_a \cdot Dose \cdot F}{V \cdot (k_a - k)} \cdot (e^{-k \cdot t} - e^{-k_a \cdot t}) \\ &A = \frac{k_a \cdot Dose \cdot F}{V \cdot (k_a - k)} \\ &Cp(t) = A \cdot (e^{-k \cdot t} - e^{-k_a \cdot t}) = A \cdot e^{-k \cdot t} - A \cdot e^{-k_a \cdot t} \end{aligned}$$

위 수식의 시간, 혈장농도 세미로그 그래프는 다음과 같다(Fig. 1). Fig. 1에서 농도 하강부의 직선은 두 지수항 중 하나(대개  $A \cdot e^{-kt}$ )로 기술할 수 있다.

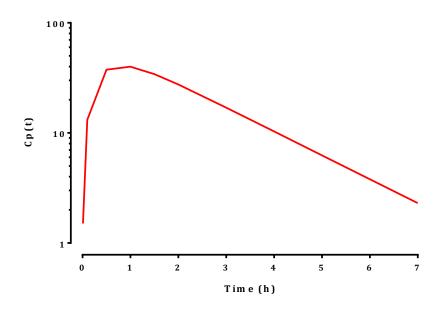


Fig. 1. Semi-log plot of time vs. plasma concentration after oral administration.

$$Cp(t) = A \cdot (e^{-k \cdot t} - e^{-k_a \cdot t}) = A \cdot e^{-k \cdot t} - A \cdot e^{-k_a \cdot t}$$
$$A = \frac{k_a \cdot Dose \cdot F}{V \cdot (k_a - k)}$$

 $k_a$ : absorption rate constant, k: elimination rate constant. F: bioavailability

두 속도상수 중 어느 하나가 다른 것보다 아주 크다면, 특히 그 차이가 5배 이상이라면 잔차법은 대단히 정확하다. 시간이 지날수록, 큰 속도상수가 들어가 있는 지수항(대개는  $A \cdot e^{-kat}$ )의 값은 빠

<sup>&</sup>lt;sup>1</sup> https://www.boomer.org/c/p3/c18/c1802.html, last access 2017-02-22

르게 0에 도달하게 되고, 이후부터는 이 지수항을 무시할 수 있게 되어, 이 때부터의 농도를  $Cp(t)_{late}$ 라고 할 때, 다음과 같이 적을 수 있다.

$$Cp(t)_{late} = A \cdot e^{-k \cdot t}$$

이를 세미로그 그래프로 그리면 Fig. 2의 초록색 실선처럼 직선이 된다. 초록색 직선이 농도축과 만나는 값은 A, 기울기는 -k이다.

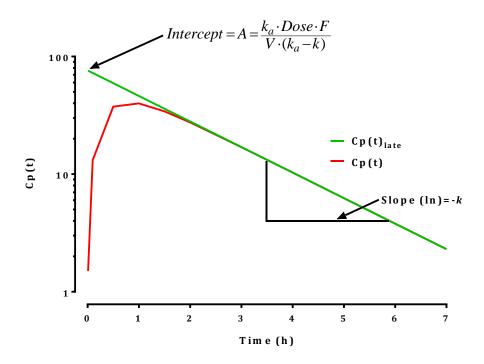


Fig. 2. Semi-log plot of Cp(t)<sub>late</sub>.

$$Cp(t)_{late} = A \cdot e^{-k \cdot t}$$

위를 종합해 보면, 다음과 같이 기술할 수 있게 된다.

$$\begin{aligned} &Cp(t) = A \cdot e^{-k \cdot t} - A \cdot e^{-k_a \cdot t} = Cp(t)_{late} - A \cdot e^{-k_a \cdot t} \\ &Difference(t) \ or \ residual(t) = Cp(t)_{late} - Cp(t) = A \cdot e^{-k_a \cdot t} \\ &\ln(residual(t)) = \ln(A) - k_a \cdot t \end{aligned}$$

Residual의 세미로그 그래프를 그려보면, 농도축과 만나는 점은 A이면서(위의 두 번째 식에서 t=0), 기울기는  $-k_a$ 인 직선이 된다(Fig. 3).

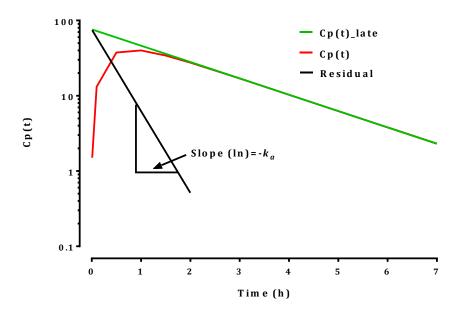


Fig. 3. Semi-log plot of residual(t).

$$\begin{aligned} & Difference(t) \ or \ residual(t) = Cp(t)_{late} - Cp(t) = A \cdot e^{-k_a \cdot t} \\ & \ln(residual(t)) = \ln(A) - k_a \cdot t \end{aligned}$$

이와 같이  $k, k_a$ , A의 값을 얻으면, 다음 식에서 Dose는 이미 알고 있는 값이므로

$$A = \frac{k_a \cdot Dose \cdot F}{V \cdot (k_a - k)}$$

V/F를 쉽게 계산할 수 있다. 이 방법을 잔차법이라고 하는데, 두 속도상수 중 하나가 다른 하나보다 5배 이상 크고, 흡수와 제거가 일차역학을 따를 때 가장 정확하다.

부록 2. 단회정주 후 약물의 일부가 일차역학에 의하여 소변으로 배설되는 일구획 약동학 모형에 서, 시간에 따르는 소변 약물량 함수 계산

$$\frac{dX(t)}{dt} = -k \cdot X(t)$$

$$k_u = f_e \cdot k$$

$$\frac{dX_u(t)}{dt} = k_u \cdot X(t) = f_e \cdot k \cdot X(t)$$

$$sX(s) - X(0) = -k \cdot X(s)$$
  
$$sX_{u}(s) - X_{u}(0) = f_{e} \cdot k \cdot X(s)$$

$$X(0) = Dose$$

$$X_{u}(0) = 0$$

$$sX(s) - Dose = -k \cdot X(s)$$

$$sX_u(s) = f_e \cdot k \cdot X(s)$$

$$X(s) = \frac{Dose}{s+k}$$

$$sX_u(s) = f_e \cdot k \cdot X(s)$$

$$X_{u}(s) = \frac{f_{e} \cdot k \cdot Dose}{s \cdot (s+k)}$$

 $X_u(s)$ 의 역라플라스 변환을 매트랩으로 수행하면 다음과 같다.

>> syms fe k Dose s t

>> ilaplace(fe\*k\*Dose/(s\*(s+k)))

ans = Dose\*fe - Dose\*fe\*exp(-k\*t)

$$X_{u}(t) = f_{e} \cdot Dose \cdot (1 - e^{-k \cdot t})$$

$$k = \frac{Cl}{V}$$

$$X_{u}(t) = f_{e} \cdot Dose \cdot (1 - e^{-\frac{Cl}{V} \cdot t})$$

부록 3. 흡수가 시간 지연( $t_{lag}$ )이 있는 일차역학을 따르고, 약물의 일부가 일차역학에 의하여 소변으로 배설되는 일구획 약동학 모형에서, 시간에 따르는 소변 약물량 함수 계산

$$\frac{dX_a(t)}{dt} = -k_a \cdot X_a(t)$$

$$\frac{dX(t)}{dt} = k_a \cdot X_a(t) - k \cdot X(t)$$

$$k_u = f_e \cdot k$$

$$\frac{dX_{u}(t)}{dt} = k_{u} \cdot X(t) = f_{e} \cdot k \cdot X(t)$$

$$sX_a(s) - X_a(0) = -k_a \cdot X_a(s)$$
  

$$sX(s) - X(0) = k_a \cdot X_a(s) - k \cdot X(s)$$
  

$$sX_u(s) - X_u(0) = f_e \cdot k \cdot X(s)$$

$$X_a(0) = F \cdot Dose$$

$$X(0) = 0$$

$$X_{u}(0) = 0$$

$$sX_a(s) - F \cdot Dose = -k_a \cdot X_a(s)$$
  
 $sX(s) = k_a \cdot X_a(s) - k \cdot X(s)$ 

$$sX_{u}(s) = f_{e} \cdot k \cdot X(s)$$

$$\begin{split} X_a(s) &= \frac{F \cdot Dose}{s + k_a} \\ X(s) &= \frac{k_a \cdot X_a(s)}{s + k} = \frac{k_a \cdot F \cdot Dose}{(s + k)(s + k_a)} \\ sX_u(s) &= f_e \cdot k \cdot X(s) \\ X_u(s) &= \frac{f_e \cdot k \cdot k_a \cdot F \cdot Dose}{s(s + k)(s + k_a)} \end{split}$$

 $X_{u}(s)$ 의 역라플라스 변환을 매트랩으로 수행하면 다음과 같다.

- >> syms fe k ka F Dose s t
- >> ilaplace(fe\*k\*ka\*F\*Dose/(s\*(s+k)\*(s+ka)))

Dose\*F\*fe - (Dose\*F\*fe\*k\*exp(-ka\*t))/(k - ka) + (Dose\*F\*fe\*ka\*exp(-k\*t))/(k - ka)

$$\begin{split} &X_{u}(t) = f_{e} \cdot F \cdot Dose \cdot \left(1 - \frac{k \cdot e^{-k_{a} \cdot t}}{k - k_{a}} + \frac{k_{a} \cdot e^{-k \cdot t}}{k - k_{a}}\right) \\ &= f_{e} \cdot k_{a} \cdot F \cdot Dose \cdot \left(\frac{1}{k_{a}} - \frac{k \cdot e^{-k_{a} \cdot t}}{k_{a} \cdot (k - k_{a})} + \frac{e^{-k \cdot t}}{k - k_{a}}\right) \\ &= f_{e} \cdot k_{a} \cdot F \cdot Dose \cdot \left(\frac{1}{k_{a}} + \frac{e^{-k \cdot t}}{k - k_{a}} - \frac{k \cdot e^{-k_{a} \cdot t}}{k_{a} \cdot (k - k_{a})}\right) \end{split}$$

$$k = \frac{Cl}{V}$$

$$X_{u}(t) = f_{e} \cdot k_{a} \cdot F \cdot Dose \cdot \left( \frac{1}{k_{a}} + \frac{e^{\frac{-Cl}{V} \cdot t}}{\frac{Cl}{V} - k_{a}} - \frac{\frac{Cl}{V} \cdot e^{-k_{a} \cdot t}}{k_{a} \cdot (\frac{Cl}{V} - k_{a})} \right)$$

위 식에서 시간 지연을 반영하면

$$X_{u}(t) = f_{e} \cdot k_{a} \cdot F \cdot Dose \cdot \left( \frac{1}{k_{a}} + \frac{e^{\frac{Cl}{V}(t - t_{lag})}}{\frac{Cl}{V} - k_{a}} - \frac{\frac{Cl}{V} \cdot e^{-k_{a} \cdot (t - t_{lag})}}{k_{a} \cdot (\frac{Cl}{V} - k_{a})} \right)$$

## 부록 4. Michaelis-Menten 공식

효소농도를 E, 약물농도를 C, 효소, 약물 복합체 농도를 EC, 대사체 농도를 M이라고 하자.

$$E + C \xrightarrow{k_1} EC \xrightarrow{k_2} E + M$$

EC에 대한 미분방정식은 다음과 같다.

$$\frac{dEC}{dt} = k_1 \cdot E \cdot C - k_{-1} \cdot EC - k_2 \cdot EC$$

항정상태에서

$$\begin{split} \frac{dEC}{dt} &= k_1 \cdot E \cdot C - k_{-1} \cdot EC - k_2 \cdot EC = 0 \\ k_1 \cdot E \cdot C - (k_{-1} + k_2) \cdot EC = 0 \\ \frac{E \cdot C}{EC} &= \frac{k_{-1} + k_2}{k_1} = K_m \end{split}$$

한편 C에 대한 미분방정식은 다음과 같다.

$$\frac{dC}{dt} = k_{-1} \cdot EC - k_1 \cdot E \cdot C$$

$$k_1 \cdot E \cdot C - (k_{-1} + k_2) \cdot EC = 0$$
  
$$k_1 \cdot E \cdot C - k_{-1} \cdot EC = k_2 \cdot EC$$

따라서

$$\frac{dC}{dt} = k_{-1} \cdot EC - k_1 \cdot E \cdot C = -k_2 \cdot EC$$

총효소농도 ET는 다음과 같다.

$$E_T = E + EC$$

시스템의 효소량은 한정되어 있기 때문에 약물 농도가 높을 경우 모든 효소가 EC 복합체로 될 것이다. 이때 효소는 완전하게 약물로 포화될 것이며 약물농도의 변화속도는 최대가 될 것이다.  $V_{max}$ 를 약물농도의 최대변화속도라고 하였을 때 다음과 같다.

$$-\frac{dC}{dt} = k_2 \cdot EC = V_{\text{max}}$$

약물농도가 높을 경우

$$E_{T} = EC$$

$$-\frac{dC}{dt} = k_{2} \cdot EC = \frac{k_{2}}{t} \cdot E_{T} = V_{\text{max}}$$

위에서

$$V_{\text{max}} = k_2 \cdot E_T$$
$$-\frac{dC}{dt} = k_2 \cdot EC$$

이므로

$$\frac{V_{\text{max}}}{-\frac{dC}{dt}} = \frac{k_2 \cdot E_T}{k_2 \cdot EC}$$

앞에서

$$K_{m} = \frac{E \cdot C}{EC}$$
$$E_{T} = E + EC$$

라고 하였으므로

$$K_m = \frac{(E_T - EC) \cdot C}{EC}$$

양변을 C로 나누어 주면

$$\frac{K_m}{C} = \frac{(E_T - EC)}{EC} = \frac{E_T}{EC} - 1$$

$$\frac{E_T}{EC} = 1 + \frac{K_m}{C} = \frac{C + K_m}{C}$$

앞에서

$$\frac{V_{\text{max}}}{-\frac{dC}{dt}} = \frac{k_2 \cdot E_T}{k_2 \cdot EC} = \frac{E_T}{EC}$$

$$\frac{E_T}{EC} = \frac{C + K_m}{C}$$

따라서

$$\frac{V_{\text{max}}}{-\frac{dC}{dt}} = \frac{C + K_m}{C}$$

Michaelis-Menten 공식은 다음과 같다.

$$-\frac{dC}{dt} = \frac{V_{\text{max}} \cdot C}{K_m + C}$$

# 부록 5. 단백질 결합 모델 식의 유도

수용체(R)가 리간드(L)로 포화될 수 있는 시스템을 생각해보자. 수용체가 리간드로 포화되면, 리간드, 수용체 복합체의 최대농도는 리간드가 들어 오기 전 초기 수용체 농도보다 높을 수는 없을 것이다.

수용체에 리간드가 결합된 상태는 다음과 같이 표현할 수 있다.

$$R + L \xrightarrow{k_1 \atop k_{-1}} RL$$

평형상태에서

 $k_1[R][L] = k_{-1}[RL]$ 

$$\frac{[RL]}{[R][L]} = \frac{k_1}{k_{-1}} = K_a$$

리간드, 수용체 복합체의 농도를 B라고 하면

B = [RL]

 $B_{max}$ 를 시스템에서 가능한 리간드, 수용체 복합체의 최대 농도라고 하면, 수용체 전체의 농도와 같을 것이다.

$$B_{\text{max}} = [RL] + [R]$$

$$\frac{B}{B_{\text{max}}} = \frac{[RL]}{[RL] + [R]}$$

$$[RL] = K_a[R][L]$$

이므로

$$\frac{B}{B_{\text{max}}} = \frac{K_a[R][L]}{K_a[R][L] + [R]} = \frac{K_a[L]}{K_a[L] + 1} = \frac{K_a[L]}{K_a[L] + 1} = \frac{[L]}{[L] + \frac{1}{K_a}}$$

$$B = B_{\text{max}} \frac{[L]}{[L] + \frac{1}{K_a}}$$

[L]을 유리약물 혈장농도 $(C_u)$ 라고 하면 다음 식이 유도된다.

$$C_b = \frac{B_{\text{max}} \cdot C_u}{\frac{1}{K_a} + C_u}$$

#### 부록 6. 가역적, 경쟁적 길항제의 작용과 Cheng-Prusoff 식의 유도

수용체(R)에 결합하는 리간드(L)과 길항제(I)는 다음과 같은 관계가 있다.

$$[R_T] = [R] + [RL] + [RI]$$

Kd, Ki는 각각 리간드와 길항제의 해리상수라고 하자.

$$\begin{split} K_d &= \frac{[R] \cdot [L]}{[RL]}, [R] = \frac{K_d \cdot [RL]}{[L]} \\ K_i &= \frac{[R][I]}{[RI]}, [RI] = \frac{[R][I]}{K_i} \end{split}$$

$$[RI] = \frac{\frac{K_d \cdot [RL]}{[L]} \cdot [I]}{K_i} = \frac{K_d \cdot [RL] \cdot [I]}{K_i \cdot [L]}$$

$$[R_T] = [R] + [RL] + [RI]$$

$$[R_T] = \frac{K_d \cdot [RL]}{[L]} + [RL] + \frac{K_d \cdot [RL] \cdot [I]}{K_i \cdot [L]}$$

양변을 RT로 나누어 정리하면 다음과 같다.

$$\begin{split} &1 = \frac{K_d \cdot [RL]}{[L] \cdot [R_T]} + \frac{[RL]}{[R_T]} + \frac{K_d \cdot [RL] \cdot [I]}{K_i \cdot [L] \cdot [R_T]} \\ &= \frac{[RL]}{[R_T]} \cdot \left( \frac{K_d}{[L]} + 1 + \frac{K_d \cdot [I]}{K_i \cdot [L]} \right) \\ &= \frac{[RL]}{[R_T]} \cdot \left( \frac{K_i \cdot K_d}{K_i \cdot [L]} + \frac{K_i \cdot [L]}{K_i \cdot [L]} + \frac{K_d \cdot [I]}{K_i \cdot [L]} \right) \\ &= \frac{[RL]}{[R_T]} \cdot \left( \frac{K_i \cdot K_d + K_i \cdot [L] + K_d \cdot [I]}{K_i \cdot [L]} \right) \end{split}$$

$$\frac{[RL]}{[R_T]} = \frac{K_i \cdot [L]}{K_i \cdot K_d + K_i \cdot [L] + K_d \cdot [I]} = \frac{[L]}{K_d + [L] + \left(\frac{K_d \cdot [I]}{K_i}\right)} = \frac{[L]}{[L] + K_d \cdot \left(1 + \frac{[I]}{K_i}\right)}$$

위 식에서 [I]=0이라면

$$\frac{[RL]_0}{[R_T]} = \frac{[L]}{[L] + K_d \cdot \left(1 + \frac{0}{K_i}\right)} = \frac{[L]}{[L] + K_d}$$

$$[RL]_0 = \frac{[L] \cdot [R_T]}{[L] + K_d}$$

[I]= IC50이라면

$$\begin{split} & \frac{[RL]_{i}}{[R_{T}]} = \frac{[L]}{[L] + K_{d} \cdot \left(1 + \frac{IC_{50}}{K_{i}}\right)} \\ & [RL]_{i} = \frac{[L] \cdot [R_{T}]}{[L] + K_{d} \cdot \left(1 + \frac{IC_{50}}{K_{i}}\right)} \end{split}$$

[I]=IC50일 때, 리간드와 결합한 수용체는 100%에서 50%로 감소한다.

$$[RL]_i = \frac{[RL]_0}{2}$$

$$\frac{[L] \cdot [R_T]}{[L] + K_d \cdot \left(1 + \frac{IC_{50}}{K_i}\right)} = \frac{[L] \cdot [R_T]}{2 \cdot \left([L] + K_d\right)}$$

위 식을 정리하면 다음과 같다.

$$[L] + K_d \cdot \left(1 + \frac{IC_{50}}{K_i}\right) = 2 \cdot \left([L] + K_d\right)$$

$$[L] + K_d = \frac{IC_{50} \cdot K_d}{K_i}$$

$$\frac{[L]}{K_d} + 1 = \frac{IC_{50}}{K_i}$$

$$K_i = \frac{IC_{50}}{\left(\frac{[L]}{K_d} + 1\right)}$$

부록 7. 반응의 생성과 소실에 작용하는 서로 다른 S(C)와 I(C) 함수에 의하여 최대점이 이동하는

# 현상에 대한 분석

다음의 내용은 아래 논문을 참고하였다.

 $\label{lower} Journal of Pharmacokinetics and Pharmacodynamics, Vol.~32, Nos.~3-4, August~2005, DOI:~10.1007/s10928-005-0047-x$ 

## 모형 1

$$\frac{dR}{dt} = k_{in} \cdot I(C) - k_{out} \cdot R$$

## 모형 2

$$\frac{dR}{dt} = k_{in} - k_{out} \cdot I(C) \cdot R$$

## 모형 3

$$\frac{dR}{dt} = k_{in} \cdot S(C) - k_{out} \cdot R$$

#### 모형 4

$$\frac{dR}{dt} = k_{in} - k_{out} \cdot S(C) \cdot R$$

여기서 약동학 모형은 일구획 단회정주 혹은 일구획 단회 경구투여 모형이다. 즉,

$$C(t) = Dose \cdot e^{-k \cdot t}$$

$$C(t) = Dose \cdot \left(e^{-k \cdot t} - e^{-k_a \cdot t}\right), k_a > k$$

자극형 약물기전함수는 다음과 같다.

비선형 자극 함수

$$S(C) = 1 + \frac{E_{\text{max}} \cdot C}{EC_{50} + C}$$

선형 자극 함수

$$S(C) = 1 + a \cdot C$$

억제형 약물기전함수는 다음의 선형, 비선형 수식을 가정하자.

비선형 억제함수

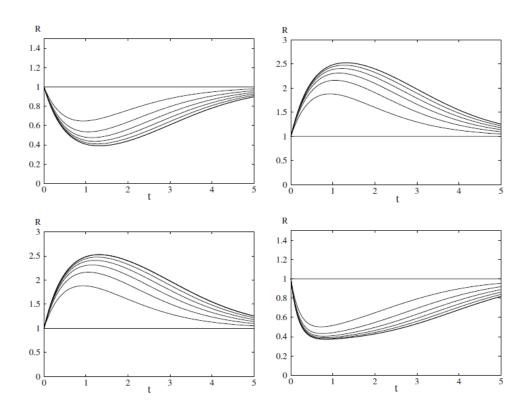
$$I(C) = 1 - \frac{I_{\text{max}} \cdot C}{IC_{50} + C}$$

선형 억제함수

$$I(C) = 1 - a \cdot C$$

선형 억제함수의 경우 a와 C가 작은 값이라야 I(C)가 음수가 되지 않으므로, 실제 상황에 적용하기에 대단히 제한이 심하다는 것을 알아 두자.

위의 네 모형에서 약물기전함수 I(C), S(C)가 비선형 함수라고 할 때, 최대 혹은 최저 반응으다음과 같이 나타난다. 모형 1,2는 억제형 반응, 모형 2,4는 자극형 반응이다.



약물기전함수가 비선형 함수인 전환주도형모형의 시간반응곡선. 좌측상단 모형 1, 우측상단 모형 2, 좌측하단 모형 3, 우측하단 모형 4.  $k_{in}$ =2,  $k_{out}$ =1,  $I_{max}$ =0.8,  $E_{max}$ =2,  $IC_{50}$ =1,  $EC_{50}$ =1, Dose=2, 4, 6,

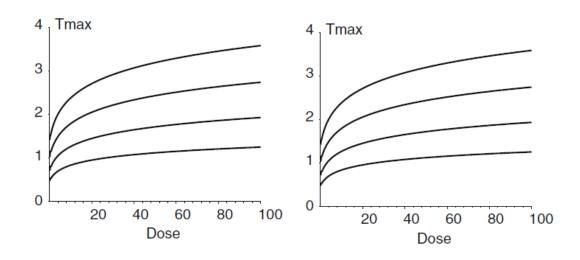
8,10,12. 모형 1: 
$$\frac{dR}{dt}=k_{in}\cdot I(C)-k_{out}\cdot R$$
, 모형 2:  $\frac{dR}{dt}=k_{in}-k_{out}\cdot I(C)\cdot R$ 

모형 3: 
$$\frac{dR}{dt} = k_{in} \cdot S(C) - k_{out} \cdot R$$
, 모형 4:  $\frac{dR}{dt} = k_{in} - k_{out} \cdot S(C) \cdot R$ 

$$S(C) = 1 + \frac{E_{\text{max}} \cdot C}{EC_{50} + C}$$
,  $I(C) = 1 - \frac{I_{\text{max}} \cdot C}{IC_{50} + C}$ 

## 상황 1

약물기전함수가 비선형일 경우 모형 1, 3의  $t_{peak}$ 는 다음과 같다. 투여량이 증가하면  $t_{peak}$ 가 증가한다.



약물기전함수가 비선형일 경우, 모형 1(좌측곡선), 3(우측곡선)에서 투여량에 따르는  $t_{peak}($ 여기서는  $T_{max})$ 의 변화.

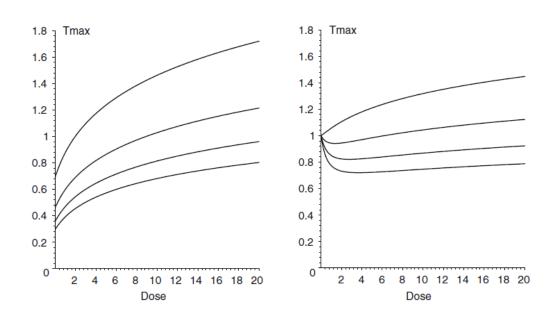
모형 1: 
$$\frac{dR}{dt} = k_{in} \cdot I(C) - k_{out} \cdot R$$
, 모형 3:  $\frac{dR}{dt} = k_{in} \cdot S(C) - k_{out} \cdot R$ 

$$S(C) = 1 + \frac{E_{\text{max}} \cdot C}{EC_{50} + C}$$
,  $I(C) = 1 - \frac{I_{\text{max}} \cdot C}{IC_{50} + C}$ 

 $\kappa = k_{out}/k$ 라고 할 때, 좌우측 곡선 모두에서 상단곡선에서 하단곡선으로 가면서 각각  $\kappa = 0.5, 1, 2,$ 3이다. 두 모형은 그래프가 동일하며, 그래프는  $E_{max}$  및  $I_{max}$  값과 무관하다.

#### 상황 2

약물기전함수가 비선형일 경우 모형 2, 4의  $t_{peak}$ 는 다음과 같다. 모형 4의 경우,  $I_{max}$ 가 작을 때( $I_{max}$ =2)는 투여량이 증가하면  $t_{peak}$ 가 증가한다. 그러나  $I_{max}$ 가 클 때( $I_{max}$ =3, 6, 8)는 투여량이 증가하면 처음에는  $t_{peak}$ 가 감소하다가, 투여량이 더 커지면서 나중에는 증가한다. 투여량이 증가하면 모형 2,4는 결국에는  $t_{peak}$ 가 증가한다.



약물기전함수가 비선형일 경우, 모형 2(좌측곡선), 4(우측곡선)에서 투여량에 따르는  $t_{peak}$ (여기서는  $T_{max}$ )의 변화.

모형 2: 
$$\frac{dR}{dt} = k_{in} - k_{out} \cdot I(C) \cdot R$$
, 모형 4:  $\frac{dR}{dt} = k_{in} - k_{out} \cdot S(C) \cdot R$ 

$$S(C) = 1 + \frac{E_{\text{max}} \cdot C}{EC_{\text{so}} + C}, \quad I(C) = 1 - \frac{I_{\text{max}} \cdot C}{IC_{\text{so}} + C}$$

 $\kappa=k_{out}/k$ 라고 할 때, 좌측 곡선은  $E_{max}=0.5$ , 상단곡선에서 하단곡선으로 가면서  $\kappa=0.5$ , 1, 2, 3, 우측곡선은  $\kappa=1$ , 상단곡선에서 하단곡선으로 가면서  $I_{max}=2,3,6,8$ 이다.

#### 상황 3

약물기전함수가 선형일 경우, 모형 1,3은 투여량에 따라서  $t_{peak}$ 가 변하지 않는다.

모형 1

$$\frac{dR}{dt} = k_{in} \cdot I(C) - k_{out} \cdot R$$

모형 3

$$\frac{dR}{dt} = k_{in} \cdot S(C) - k_{out} \cdot R$$

선형함수는 다음과 같다.

$$S(C) = 1 + a \cdot C$$

$$I(C) = 1 - a \cdot C$$

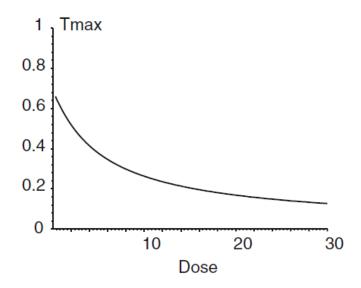
## 상황 4

모형 2는

$$\frac{dR}{dt} = k_{in} - k_{out} \cdot I(C) \cdot R , \quad I(C) = 1 - a \cdot C$$

투여량이 아주 작을 경우,  $t_{peak}$ 는 증가한다. a, C가 대단히 작은 값이라야  $I(C) \ge 0$ 이므로, 이 모형을 고용량에는 적용시킬 수 없다.

다음은 모형 4의  $t_{peak}$ 이다. 투여량이 증가할수록  $t_{peak}$ 는 감소한다.



약물기전함수가 선형일 때, 모형 4에서 투여량에 따르는  $t_{peak}$ (여기서는 Tmax)의 변화.

모형 4: 
$$\frac{dR}{dt} = k_{in} - k_{out} \cdot S(C) \cdot R$$
,  $S(C) = 1 + a \cdot C$ 

 $\kappa=k_{out}/k$ 라고 할 때,  $\kappa=2$ , a=1.

#### 부록 8. 반구획성 모형(semicompartmental modeling)

피닉스의 반구획성 모형은 주어진 시간, 혈장농도,  $k_{e0}$  값에 대하여 효과구획농도를 추정한다. 이모형은 혈장농도효과곡선에 시계반대 방향(억제형 반응일 경우 시계방향)의 이력고리가 보일 때만 사용하여야 한다. 효과구획농도효과곡선에서는 이력고리가 허탈된다.

#### 자료와 가정

투약 후 시간경과에 따라서 여러 번 혈장농도를 개체별로 측정한다. 효과구획농도 추정에 편차를 최소화하려면, 채혈을 적절하게 해야 하는데, 비구획분석으로 AUC를 정확하게 추정할 수 있는 정도면 된다. 혈장농도 함수를 구간적 선형모형(piecewise linear model), 로그선형모형(piecewise log-linear model) 혹은 이 두 가지의 혼합형으로 가정한다.

#### 계산방법

$$\frac{dC_e}{dt} = k_{e0} \cdot (C_p - C_e) \tag{1}$$

위 식에서 시간에 따르는 혈장농도함수는 일반적으로 구획약동학모형의 함수이다. 반구획성모형에서는 구획약동학모형 함수가 아닌 구간적 선형모형(piecewise linear model, linear method로 표현), 구간적 로그선형모형(log method로 표현), 이 둘의 혼합형(tmax까지는 선형, 그 이후는로그선형, log/linear method로 표현) 함수를 혈장농도함수로 사용한다. 효과자료는 효과구획농도계산에 이용되지 않으며, 혈장농도효과곡선이나 효과구획농도효과곡선을 그리는데 사용한다. 먼저 구간적 선형함수를 사용할 경우, 시간농도직선의 기울기는 다음과 같다.

$$\lambda_j = \frac{C_p(t_j) - C_p(t_{j-1})}{t_j - t_{j-1}}$$

그러면 혈장농도는 다음과 같다.

$$C_p(t) = C_p(t_{i-1}) + \lambda_i \cdot (t_{i-1} - t_i)$$
  $t_{i-1} < t < t_i$  (2)

식 (1)과 (2)를 합쳐서 효과구획농도 함수를 만들 수 있다.

$$C_{e}(t_{j}) = C_{e}(t_{j-1}) \cdot e^{-k_{e0} \cdot (t_{j} - t_{j-1})} + \left(C_{p}(t_{j-1}) - \frac{\lambda_{j}}{k_{e0}}\right) \cdot \left(1 - e^{-k_{e0} \cdot (t_{j} - t_{j-1})}\right) + \lambda_{j} \cdot (t_{j} - t_{j-1})$$
(3)

초기조건에서는 다음과 같다.

$$C_{p}(0) = C_{e}(0) = 0$$

다음으로 구간적 로그선형함수를 사용할 경우, 시간로그농도직선의 기울기는 다음과 같다.

$$\lambda_{j} = \frac{\ln C_{p}(t_{j-1}) - \ln C_{p}(t_{j})}{t_{j} - t_{j-1}}$$

$$C_{e}(t_{j}) = C_{e}(t_{j-1}) \cdot e^{-k_{e0} \cdot (t_{j} - t_{j-1})} + C_{p}(t_{j-1}) \cdot \frac{k_{e0}}{k_{e0} - \lambda_{j}} \cdot \left( e^{-\lambda_{j} \cdot (t_{j} - t_{j-1})} - e^{-k_{e0} \cdot (t_{j} - t_{j-1})} \right)$$
(4)

 $C_p(0) = C_e(0) = 0$  라는 가정 하에서  $\lambda_1$ 과  $C_e(t_1)$ 은 선형회귀로 추정한다.

#### 이 방법은 다음의 NONMEM 코드(direct PD fit)로도 구현되어 있다.

#### \$PROBLEM

- ; with KeO fit, without PK fit
- ; CONNECT-THE-DOTS WITH THE CONCENTRATIONS
- ; This control file permits the user to very quickly estimate ke0 and the
- ; parameters of the pharmacodynamic model directly from measurements of
- ; concentration and effect. The concentrations do not need to be measured
- ; at the same time as the effect. When there are measurements of  $% \left\{ 1\right\} =\left\{ 1\right\} =\left$
- ; concentration without corresponding measures of effect, set the  ${\tt MDV}$
- ; (missing dependent variable) item to 1 to tell NONMEM not to try and
- ; predict the effect at that point in time. The key to this file is
- ; making sure that you have enough concentration measurements
- ; so that a "connect the dots" line through concentrations would look
- ; like the real concentration time course. If the real concentration time
- ; course doesn't resemble what you would get by connecting the dots, then
- ; this approach won't work.

```
$DATA
$INPUT
$PRED
   E0 = THETA(1)
   EMAX = THETA(2)
   CE50 = THETA(3) * EXP(ETA(1))
   GAM = THETA(4)
   KE0 = THETA(5) *EXP(ETA(2))
   IF (TIME.EQ.0) THEN
     CE = 0
      PTIME = 0
      PCP = 0
      PCE = 0
   ENDIF
   DT = TIME-PTIME; t_j - t_{j-1}
   IF (DT.EQ.0) THEN
      DT1 = 1
   ELSE
      DT1 = DT
   ENDIF
   IF(CP.GE.PCP) THEN
    SLOPE = (CP-PCP)/DT1
CP = C_p(t_i), PCP = C_p(t_{i-1})
\lambda_{j} = \frac{C_{p}(t_{j}) - C_{p}(t_{j-1})}{t_{j-1} - t_{j}}
     DELTA = DT1*SLOPE + (KE0*PCP-SLOPE) * (1-EXP(-KE0*DT1))/KE0
\begin{split} C_{e}(t_{j}) &= C_{e}(t_{j-1}) \cdot e^{-k_{e0} \cdot (t_{j} - t_{j-1})} + (t_{j} - t_{j-1}) \cdot \lambda_{j} + \left(k_{e0} \cdot C_{p}(t_{j-1}) - \lambda_{j}\right) \cdot \left(1 - e^{-k_{e0} \cdot (t_{j} - t_{j-1})}\right) \middle/ k_{e0} \\ &\uparrow \end{split}
C_{e}(t_{j}) = C_{e}(t_{j-1}) \cdot e^{-k_{e0} \cdot (t_{j} - t_{j-1})} + \left(C_{p}(t_{j-1}) - \frac{\lambda_{j}}{k_{e0}}\right) \cdot \left(1 - e^{-k_{e0} \cdot (t_{j} - t_{j-1})}\right) + \lambda_{j} \cdot (t_{j} - t_{j-1}) 
(3)
```

ELSE

SLOPE = (LOG(CP) - LOG(PCP))/DT1

$$\lambda_j = \frac{\ln C_p(t_{j-1}) - \ln C_p(t_j)}{t_j - t_{j-1}} \text{ 이므로, 위 수식은 } -\lambda_j = \frac{\ln C_p(t_j) - \ln C_p(t_{j-1})}{t_j - t_{j-1}} \text{ 이다.}$$

DELTA = PCP\*KE0/(KE0+SLOPE)\*(EXP(DT1\*SLOPE)-EXP(-KE0\*DT1))

Slope의 부호가 반대가 되었으므로 위 수식은 식 (4)에서 다음과 같다.

$$C_{e}(t_{j}) = C_{e}(t_{j-1}) \cdot e^{-k_{e0} \cdot (t_{j} - t_{j-1})} + \frac{C_{p}(t_{j-1}) \cdot k_{e0}}{k_{e0} + \lambda_{j}} \cdot \left(e^{(t_{j} - t_{j-1}) \cdot \lambda_{j}} - e^{-k_{e0} \cdot (t_{j} - t_{j-1})}\right)$$

$$\uparrow$$

$$C_{e}(t_{j}) = C_{e}(t_{j-1}) \cdot e^{-k_{e0} \cdot (t_{j} - t_{j-1})} + C_{p}(t_{j-1}) \cdot \frac{k_{e0}}{k_{e0} - \lambda_{j}} \cdot \left(e^{-\lambda_{j} \cdot (t_{j} - t_{j-1})} - e^{-k_{e0} \cdot (t_{j} - t_{j-1})}\right)$$

$$(4)$$

ENDIF

IF (DT.GT.0) THEN
CE = PCE\*EXP(-KE0\*DT)+DELTA

위 식에서 우변 첫 항은 식 (3),(4) 우변의  $C_e(t_{j-1})\cdot e^{-k_{e0}\cdot(t_j-t_{j-1})}$ 이다. DELTA는 식 (3),(4) 우변의 나머지 항이다.

```
ELSE

CE = PCE

ENDIF

IPRED = E0+(EMAX-E0)*CE**GAM/(CE**GAM+CE50**GAM)

W = 1

IRES = DV-IPRED

IWRES = IRES/W

Y = IPRED + W*EPS(1)

PTIME = TIME; Prior Time

PCP = CP; Prior plasma concentration
```

PCE = CE; Prior effect site concentration