

Prontuario algoritmico per la prova di esercizi - Analisi II

Alberto Zaghini

2023

1 Esercizio derivata direzionale

Sono dati $f : \mathbb{R}^3 \rightarrow \mathbb{R}$, un insieme $\Gamma = \{(x, y, z) \in \mathbb{R}^3 : g(x, y, z) = 0\}$, un punto $P \equiv (x_P, y_P, z_P) \in \Gamma$ ed una condizione sul versore normale $\hat{\nu}$ in P .

1. Si calcola $\nabla g = \left(\frac{\partial g}{\partial x}, \frac{\partial g}{\partial y}, \frac{\partial g}{\partial z}\right)$
2. Si verifica che Γ è una varietà regolare, ovvero che $\nabla g(x, y, z) \neq 0$ t.c. $(x, y, z) \in \Gamma$
3. Si calcola il versore normale normalizzando il gradiente e imponendo la condizione data: $\hat{\nu} = \pm \frac{\nabla g(P)}{\|\nabla g(P)\|}$
4. Si calcola il gradiente di f in P : $\nabla f(P) = \left(\frac{\partial f}{\partial x}, \frac{\partial f}{\partial y}, \frac{\partial f}{\partial z}\right)(P)$
5. Si calcola la derivata direzionale rispetto a $\hat{\nu}$ secondo $\frac{\partial f}{\partial \hat{\nu}} = \langle \nabla f(P), \hat{\nu} \rangle$

2 Esercizio punti critici

É data una funzione $f : \mathbb{R}^3 \rightarrow \mathbb{R}$

1. Si determina $\nabla f = \left(\frac{\partial f}{\partial x}, \frac{\partial f}{\partial y}, \frac{\partial f}{\partial z}\right)$ e $H_f = \begin{pmatrix} \frac{\partial^2 f}{\partial x^2} & \frac{\partial^2 f}{\partial x \partial y} & \frac{\partial^2 f}{\partial x \partial z} \\ \frac{\partial^2 f}{\partial y \partial x} & \frac{\partial^2 f}{\partial y^2} & \frac{\partial^2 f}{\partial y \partial z} \\ \frac{\partial^2 f}{\partial z \partial x} & \frac{\partial^2 f}{\partial z \partial y} & \frac{\partial^2 f}{\partial z^2} \end{pmatrix}$

(verifica: simmetrico se $f \in C^2$)

2. Si impone $\nabla f = 0$ e si determinano i punti (gli insiemi di pp.) che sono soluzione del sistema
3. Si studia la segnatura dell'Hessiano nei punti (siano λ_i gli autovalori)
Si può applicare il criterio di Sylvester

Segnatura	Autovalori	punto critico
Definita positiva	$\lambda_i > 0 \quad \forall \lambda_i$	di minimo locale
Definita negativa	$\lambda_i < 0 \quad \forall \lambda_i$	di massimo locale
Indefinita	$\exists \lambda_i, \lambda_j : \lambda_i > 0 \wedge \lambda_j < 0$	di sella
Semidefinita positiva	$\lambda_i \geq 0 \quad \forall \lambda_i \wedge \exists \lambda_j = 0$	di minimo locale o sella
Semidefinita negativa	$\lambda_i \leq 0 \quad \forall \lambda_i \wedge \exists \lambda_j = 0$	di massimo locale o sella

Criterio di Sylvester (caso 2x2)

Sia

$$\text{Mat}_{2 \times 2}(\mathbb{R}) \ni A = \begin{bmatrix} a_{11} & a_{12} \\ a_{21} & a_{22} \end{bmatrix} \neq \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$$

Allora

- $\det A > 0 \Leftrightarrow A$ definita (positiva o negativa)
- $\det A = 0 \Leftrightarrow A$ semidefinita (positiva o negativa)
- $\det A < 0 \Leftrightarrow A$ indefinita
- A definita positiva $\Leftrightarrow \det A > 0$ e $a_{11} > 0$
- A definita negativa $\Leftrightarrow \det A > 0$ e $a_{11} < 0$
- A semidefinita positiva $\Leftrightarrow \det A = 0$ e $a_{11}, a_{22} \geq 0$
- A semidefinita negativa $\Leftrightarrow \det A = 0$ e $a_{11}, a_{22} \leq 0$

Criterio di Sylvester (generale)

Sia $A \in \text{Mat}_{n \times n}(\mathbb{R})$ e sia A_k il determinante del minore principale di ordine k ($0 < k \leq n$)

$$A_k = \det \begin{bmatrix} a_{11} & \cdots & a_{1k} \\ \vdots & \ddots & \vdots \\ a_{k1} & \cdots & a_{kk} \end{bmatrix}$$

Allora

- A definita positiva $\Leftrightarrow A_k > 0 \forall k = 1, \dots, n$
- A definita negativa $\Leftrightarrow (-1)^k A_k > 0 \forall k = 1, \dots, n$

4. Nel caso di Hessiano semidefinito, si verifica la natura del punto critico (o di un certo insieme di pp. cc.) dalla definizione

Punto di minimo [massimo] locale

\mathbf{x}_0 se

$$\exists \delta > 0 : f(\mathbf{x}) \geq f(\mathbf{x}_0) \text{ [} f(\mathbf{x}) \leq f(\mathbf{x}_0) \text{]} \quad \forall \mathbf{x} \in B_\delta(\mathbf{x}_0)$$

Punto critico di sella

\mathbf{x}_0 se è punto critico (grad nullo) e

$$\forall \varepsilon > 0 \quad \exists \mathbf{x}_1, \mathbf{x}_2 \in B_\varepsilon(\mathbf{x}_0) : f(\mathbf{x}_1) > f(\mathbf{x}_0) > f(\mathbf{x}_2)$$

3 Esercizio estremanti vincolati

É data una funzione $f : \mathbb{R}^3 \rightarrow \mathbb{R}$ e un insieme $A = \{(x, y, z) \in \mathbb{R}^3 \mid g(x, y, z) = 0\}$

1. Si calcola ∇g e si verifica che A è varietà regolare (formalmente anche che sia compatto e dunque per Weierstrass $f(A)$ intervallo chiuso e limitato)

2. Si costruisce la Lagrangiana $F(x, y, z, \lambda) = f(x, y, z) - \lambda g(x, y, z)$ e si impone $\nabla F = \mathbf{0} \implies \begin{cases} \frac{\partial f}{\partial x} = \lambda \frac{\partial g}{\partial x} \\ \frac{\partial f}{\partial y} = \lambda \frac{\partial g}{\partial y} \\ \frac{\partial f}{\partial z} = \lambda \frac{\partial g}{\partial z} \\ g(x, y, z) = 0 \end{cases}$
3. Si calcola f nei punti e si determina $f(A) = [\min_A f, \max_A f]$

4 Esercizio volume: teoremi di riduzione

É dato un compatto (dunque misurabile con misura finita) $A \subseteq \mathbb{R}^3$.

Sui rettangoli

Sia $K = [a, b] \times [c, d]$ e $f \in C^0(K, \mathbb{R})$. Allora $G(y) = \int_a^b f(x, y) dx$ e $F(x) = \int_c^d f(x, y) dy$ sono continue e

$$\iint_K f(x, y) dx dy = \int_c^d \left(\int_a^b f(x, y) dx \right) dy = \int_a^b \left(\int_c^d f(x, y) dy \right) dx$$

Se si può esprimere $f(x, y) = g(x) \cdot h(y)$ allora

$$\iint_K f(x, y) dx dy = \iint_K g(x) h(y) dx dy = \left(\int_a^b g(x) dx \right) \cdot \left(\int_c^d h(y) dy \right)$$

Doppio su dominio normale rispetto ad un asse

Se $\phi, \psi \in C^0([c, d], \mathbb{R})$ t.c. $\phi(y) \leq \psi(y) \forall y \in [c, d]$,

$$A = \{(x, y) \in \mathbb{R} \times [c, d] \mid \phi(y) \leq x \leq \psi(y)\}$$

è normale rispetto all'asse x e vale

$$\mu_2(A) = \int_c^d [\psi(y) - \phi(y)] dy$$

Se $f \in C^0(A, \mathbb{R})$

$$\iint_A f(x, y) dx dy = \int_c^d dy \left[\int_{\phi(y)}^{\psi(y)} f(x, y) dx \right]$$

Triplo su dominio normale rispetto ad un asse

Se $K \subseteq \mathbb{R}^2$ compatto misurabile e $\phi, \psi \in \mathcal{C}^0(K, \mathbb{R})$ t.c. $\phi(x, y) \leq \psi(x, y) \quad \forall (x, y) \in K$,

$$A = \{(x, y, z) \in K \times \mathbb{R} \mid \phi(x, y) \leq z \leq \psi(x, y)\}$$

A è normale rispetto all'asse z e vale

$$\mu_3(A) = \int_K dx dy [\psi(x, y) - \phi(x, y)]$$

Se $f \in \mathcal{C}^0(A, \mathbb{R})$

$$\iiint_A f(x, y, z) dx dy dz = \int_K dx dy \left[\int_{\phi(x, y)}^{\psi(x, y)} f(x, y, z) dz \right]$$

Se K a sua volta normale rispetto a y , ovvero esistono $g, h \in \mathcal{C}^0([a, b], \mathbb{R})$ t.c. $g(x) \leq h(x) \quad \forall x \in [a, b]$ e $K = \{(x, y) \in [a, b] \times \mathbb{R} \mid g(x) \leq y \leq h(x)\}$ applicando nuovamente si ha

$$\iiint_A f(x, y, z) dx dy dz = \int_a^b dx \left[\int_{g(x)}^{h(x)} dy \left(\int_{\phi(x, y)}^{\psi(x, y)} f(x, y, z) dz \right) \right]$$

Teorema di Cavalieri

Se $K \subset \mathbb{R}^3$ compatto solido di Cavalieri rispetto all'asse z , ovvero

$$sez_z(K) \in \mathbb{J}(\mathbb{R}^3) \quad \forall z \in [a, b] \quad \text{e} \quad sez_z(K) = \emptyset \quad \forall z \in]-\infty, a[\cup]b, +\infty[$$

allora

$$\mu_3(K) = \int_a^b dz \mu_2(sez_z(K)) = \int_a^b dz \left[\iint_{sez_z(K)} dx dy \right]$$

Inoltre se $f \in \mathcal{C}^0(K, \mathbb{R})$ vale

$$\iiint_K f(x, y, z) dx dy dz = \int_a^b dz \left[\iint_{sez_z(K)} f(x, y, z) dx dy \right]$$

Cambiamento di variabile

Se $A \subseteq \mathbb{R}^n$ aperto e $\Phi \in \mathcal{C}^1(A, \mathbb{R})$ iniettiva e t.c. $\det J_\Phi(\mathbf{u}) \neq 0 \quad \forall \mathbf{u} \in A$ (o solamente su sottoinsiemi a misura nulla!). Allora se $K \subseteq A$ compatto misurabile lo è anche $\Phi(K)$ e

$$\mu_n(\Phi(K)) = \iint_K \cdots \int |\det J_\Phi(\mathbf{u})| du_1 \cdots du_n$$

Se $f \in \mathcal{C}^0(\Phi(K), \mathbb{R})$ vale

$$\iint_{\Phi(K)} \cdots \int f(\mathbf{x}) dx_1 \cdots dx_n = \iint_K \cdots \int (f \circ \Phi)(\mathbf{u}) |\det J_\Phi(\mathbf{u})| du_1 \cdots du_n$$

Coordinate polari piane con riscaldamento

$$\begin{cases} x = \frac{\rho}{a} \cos \theta \\ y = \frac{\rho}{b} \sin \theta \end{cases} \quad (\rho, \theta) \in [0, +\infty[\times [0, 2\pi]$$

Si ha perdita di iniettività su $\{(0, \theta) : \theta \in [0, 2\pi]\}$

$$J_{\Phi} = \begin{pmatrix} \frac{\cos \theta}{a} & -\frac{\rho}{a} \sin \theta \\ \frac{\sin \theta}{b} & \frac{\rho}{b} \cos \theta \end{pmatrix} \quad \det J_{\Phi} = \frac{\rho}{ab}$$

Coordinate cilindriche con riscaldamento

$$\begin{cases} x = \frac{\rho}{a} \cos \theta \\ y = \frac{\rho}{b} \sin \theta \\ z = h \end{cases} \quad (\rho, h, \theta) \in [0, +\infty[\times \mathbb{R} \times [0, 2\pi]$$

Si ha perdita di iniettività su $\{(0, h, \theta) : (h, \theta) \in \mathbb{R} \times [0, 2\pi]\}$

$$J_{\Phi} = \begin{pmatrix} \frac{\cos \theta}{a} & -\frac{\rho}{a} \sin \theta & 0 \\ \frac{\sin \theta}{b} & \frac{\rho}{b} \cos \theta & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \quad \det J_{\Phi} = \frac{\rho}{ab}$$

Coordinate sferiche con riscaldamento

$$\begin{cases} x = \frac{\rho}{a} \sin \theta \cos \varphi \\ y = \frac{\rho}{b} \sin \theta \sin \varphi \\ z = \frac{\rho}{c} \cos \theta \end{cases} \quad (\rho, \theta, \varphi) \in [0, +\infty[\times [0, \pi] \times [0, 2\pi]$$

Si ha perdita di iniettività su $\{(0, \theta, \varphi) : (\theta, \varphi) \in [0, \pi] \times [0, 2\pi]\}$, su $\{(\rho, 0, \varphi) : (\rho, \varphi) \in [0, +\infty[\times [0, 2\pi]\}$ e $\{(\rho, \pi, \varphi) : (\rho, \varphi) \in [0, +\infty[\times [0, 2\pi]\}$

$$J_{\Phi} = \begin{pmatrix} \frac{1}{a} \sin \theta \cos \varphi & \frac{\rho}{a} \cos \theta \cos \varphi & -\frac{\rho}{a} \sin \theta \sin \varphi \\ \frac{1}{b} \sin \theta \sin \varphi & \frac{\rho}{b} \cos \theta \sin \varphi & \frac{\rho}{b} \sin \theta \cos \varphi \\ \frac{\cos \theta}{c} & -\frac{\rho}{c} \sin \theta & 0 \end{pmatrix} \quad \det J_{\Phi} = \frac{\rho^2}{abc} \sin \theta$$

5 Esercizio rotore

É data una funzione $\mathbf{f} \in \mathcal{C}^1(\mathbb{R}^3, \mathbb{R}^3)$ ed una superficie regolare Σ orientata con una condizione sull'orientamento $\hat{\nu}$

5.1 Calcolo diretto

1. Si calcola il rotore di \mathbf{f} secondo

$$\operatorname{rot} \mathbf{f} = \begin{vmatrix} \hat{i} & \hat{j} & \hat{k} \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ F_x & F_y & F_z \end{vmatrix} = \hat{i} \left(\frac{\partial F_z}{\partial y} - \frac{\partial F_y}{\partial z} \right) + \hat{j} \left(\frac{\partial F_x}{\partial z} - \frac{\partial F_z}{\partial x} \right) + \hat{k} \left(\frac{\partial F_y}{\partial x} - \frac{\partial F_x}{\partial y} \right)$$

2. Si definisce una parametrizzazione $\mathbf{r} : \mathbb{R}^2 \supseteq \bar{\Omega} \rightarrow \Sigma$ e si esprime il rotore in funzione delle nuove variabili
3. Si determina l'orientamento indotto

$$\mathbf{n}(u, v) = \begin{vmatrix} \hat{i} & \hat{j} & \hat{k} \\ \frac{\partial r_1}{\partial u} & \frac{\partial r_2}{\partial u} & \frac{\partial r_3}{\partial u} \\ \frac{\partial r_1}{\partial v} & \frac{\partial r_2}{\partial v} & \frac{\partial r_3}{\partial v} \end{vmatrix} = \hat{i} \left(\frac{\partial r_2}{\partial u} \frac{\partial r_3}{\partial v} - \frac{\partial r_3}{\partial u} \frac{\partial r_2}{\partial v} \right) + \hat{j} \left(\frac{\partial r_3}{\partial u} \frac{\partial r_1}{\partial v} - \frac{\partial r_1}{\partial u} \frac{\partial r_3}{\partial v} \right) + \hat{k} \left(\frac{\partial r_1}{\partial u} \frac{\partial r_2}{\partial v} - \frac{\partial r_2}{\partial u} \frac{\partial r_1}{\partial v} \right)$$

e si verifica la compatibilità con $\hat{\nu}$

4. A seconda della compatibilità (ok o opposto) si calcola il flusso secondo:

$$\iint_{\Sigma} \langle \operatorname{rot} \mathbf{f}, \hat{\nu} \rangle d\sigma = \pm \iint_{\bar{\Omega}} \langle \operatorname{rot} \mathbf{f}(\mathbf{r}(u, v)), \mathbf{n}(u, v) \rangle du dv$$

5.2 Teorema di Stokes

Teorema

Sia A aperto di \mathbb{R}^3 e $\mathbf{f} \in \mathcal{C}^1(A, \mathbb{R}^3)$ e sia $\Sigma \subseteq A$ superficie regolare con bordo con orientamento $\hat{\nu}$. Se $(\partial\Sigma, \hat{\tau})$ è il suo bordo con orientamento indotto canonicamente vale

$$\iint_{\Sigma} \langle \operatorname{rot} \mathbf{f}, \hat{\nu} \rangle d\sigma = \int_{\partial\Sigma} \langle \mathbf{f}, \hat{\tau} \rangle ds$$

1. Si determina il bordo di Σ e l'orientamento indotto $\hat{\tau}$
2. Per ogni componente connessa $\partial\Sigma_i$ si definisce una parametrizzazione $\boldsymbol{\rho}^i \in \mathcal{C}^1([a_i, b_i], \mathbb{R}^3)$
3. Si determina l'orientamento indotto da ciascuna sul rispettivo sostegno

$$\frac{d\boldsymbol{\rho}^i}{dt} = \left(\frac{d\rho_1^i}{dt}, \frac{d\rho_2^i}{dt}, \frac{d\rho_3^i}{dt} \right)$$

4. In base alla compatibilità con $\hat{\tau}$, si calcola il lavoro su ogni curva

$$\int_{\partial\Sigma_i} \langle \mathbf{f}, \hat{\tau} \rangle ds = \pm \int_{a_i}^{b_i} \langle \mathbf{f}(\boldsymbol{\rho}^i(t)), \frac{d\boldsymbol{\rho}^i}{dt} \rangle dt$$

5. Il lavoro complessivo dà quindi il flusso secondo

$$\iint_{\Sigma} \langle \operatorname{rot} \mathbf{f}, \hat{\nu} \rangle d\sigma = \int_{\partial\Sigma} \langle \mathbf{f}, \hat{\tau} \rangle ds = \sum_i \int_{\partial\Sigma_i} \langle \mathbf{f}, \hat{\tau} \rangle ds = \sum_i \pm \int_{a_i}^{b_i} \langle \mathbf{f}(\boldsymbol{\rho}^i(t)), \frac{d\boldsymbol{\rho}^i}{dt} \rangle dt$$

6 Esercizio divergenza

É data una funzione $\mathbf{f} \in \mathcal{C}^1(\mathbb{R}^3, \mathbb{R}^3)$ ed alternativamente un insieme A (con misura μ_3 non nulla) o una superficie regolare Σ con un dato orientamento.

6.1 Calcolo diretto

1. Se si richiede il flusso di \mathbf{f} attraverso Σ il procedimento è analogo a quanto visto per il rotore. Senza ripetere i passaggi si arriva a:

$$\iint_{\Sigma} \langle \mathbf{f}, \hat{\nu} \rangle d\sigma = \pm \iint_{\bar{\Omega}} \langle \mathbf{f}(\mathbf{r}(u, v)), \mathbf{n}(u, v) \rangle du dv$$

2. Se è richiesto l'integrale della divergenza si può applicare il Teorema e calcolare il flusso di \mathbf{f} attraverso opportune superfici regolari orientabili che unite a Σ diano una superficie regolare a tratti chiusa (per praticità denotata con ∂A).
Tenere conto della compatibilità degli orientamenti indotti dalle parametrizzazioni con quello **esterno**!

6.2 Teorema della Divergenza

Teorema

Sia $A \subseteq \mathbb{R}^3$ aperto regolare e $\mathbf{f} \in \mathcal{C}^1(\bar{A}, \mathbb{R}^3)$ e sia $(\partial A, \hat{\nu})$ la frontiera di A orientata canonicamente. Allora

$$\iiint_A \operatorname{div} \mathbf{f} dx dy dz = \iint_{\partial A} \langle \mathbf{f}, \hat{\nu} \rangle d\sigma$$

1. Se necessario, si effettua un opportuno cambiamento di variabile:

$$\iiint_A \operatorname{div} \mathbf{f} dx dy dz = \iiint_{\Phi^{-1}(A)} \operatorname{div} \mathbf{f}(\Phi(u, v, t)) |\det J_{\Phi}(u, v, t)| du dv dt$$

2. Si applicano i teoremi di riduzione
3. Se è richiesto il flusso attraverso una componente della frontiera ∂A (con un certo dato orientamento) si calcola il flusso attraverso le altre componenti regolari orientate **verso l'esterno** e si ottiene quello cercato per differenza - a meno del segno **da determinarsi secondo la compatibilità**.